L

des :

diver ur

Mécai

L

MANUEL

726. T

DE

L'ARTISAN

CONTENANT

des notions sur le calcul et sur le toisé, sur la mécanique, l'hydraulique, les machines à vapeur, spécialement celles des bateaux, les vis, poulies, plans inclinés roues à aubes, hélices, machines à souffler; sur les chaudières à vapeurs, soupapes de sûreté, appareils d'alimentation, baromètre, manomètre, thermomètre, conduites d'eau, pompes, etc., etc.

PLUS

diverses recettes d'ateliers, des tables numériques nombreuses, une foule de renseignements intéressants, 275 demandes et réponses pratiques, beaucoup de problèmes résolus, et plus de 100 figures.

PAR EDOUARD MANY

Mécanicien en chef de la corvette fédérale " La Canadienne "

Ouvrage publié sous le haut patronage de

L'honorable J.-G. BLANCHET

President de la Chambre des Communes du Canada

QUEBEC

IMPRIMERIE D'ELZÉAR VINCENT

224, Rue et Faubourg Saint-Jean

Enregistré, conformément à l'acte du Parlem nt du Canada, en l'année mil huit cent quatre-vingt-quatre, par Edouard Many, Mécanicien en chef de la corvette fédérale " La Canadienne," au bureau du Ministre de l'Agriculture.

and the least of the page

mes d'un mar

rend puis la pi quel teur Mol plet mou

ce tand pour cepe pour lang néce

des propavai raie sera

éloi, fran indi pass asse

tiqu

PREFACE

Un ouvrage en français sur la mécannique, avec les poids et mesures anglais, est une chose inconnue en ce pays. L'absence d'un semblable livre crée une lacune, un véritable vide; c'est un manque de secours à l'égard des artisans.

Dans le but de combler cette lacune, et dans le but aussi de se rendre généralement utile à la classe ouvrière, l'auteur, cédant aux puissantes sollicitations de ses nombreux amis, livre aujourd'hui à la publicité des notes qui sont le fruit de 20 ans d'expérience, et auxquelles il a ajouté plusieurs articles puisés dans quelques auteurs anglais, américains ou français, tels que Scribner, Haswell, Molesworth, Ainsley, Reed, Murry, Wilson, Long & Buel, Appleton, Ganot, Gouin et Le Chatellier, manuel du constructeur de moulins, catéchisme du marin et du mécanicien à vapeur.

mada,

Many,

Il est pénible de voir que, dans presque toutes industries, ce sont des étrangers qui sont à la tête de ces travaux, tandis que nos compatriotes ont toutes les aptitudes nécessaires pour devenir d'excellents chefs d'usines ou d'ateliers, et sont cependant relégués au second rang, faute de savoir l'anglais ou de pouvoir se procurer, sur la mécanique, un ouvrage écrit dans leur langue maternelle, où ils pourraient puiser les connaissances nécessaires.

L'auteur s'est réjoui en voyant le gouvernement fonder l'école des "Arts et métiers"; c'est un grand pas de fait dans la voie du progrès; mais si ceux qui en suivent les cours, pendant l'hiver, avaient dans leur langue maternelle, des ouvrages qu'ils pourraient étudier, dans leurs moments de loisir, leurs progrès n'en seraient que plus rapides.

Le même besoin se fait sentir à l'égard des artisans intelligents, éloignés des villes : la publication d'un ouvrage de ce genre, en français, leur permettra d'acquérir des connaissances qui sont indispensables dans leurs diffèrentes carrières ; car, l'expérience du passé prouve que ceux qui les conduisaient ne connaissaient pas assez les lois de la Physique, et la théorie de la mécannique.

L'auteur d'un livre nocveau doit toujours s'attendre à la critiqua; celui de ce manuel espère qu'elle sera juste, dans l'intérêt bion entendu de la science.

Si cet ouvrage pouvait mériter la haute considération de l'Honorable Surintendant de l'Instruction Publique, et s'il était, par cet honorable Monsieur, jugé digne d'être introduit dans les maisons d'éducation, je crois qu'il aurait pour effet d'aider les élèves dans le choix de leur carrière, et de diminuer le nombre des déclassés dans le monde.

En obtenant ce résultat, le pays en sera plus prospère et l'auteur aura atteint son but.

E. MANY

Mécanicien en chef de la Corvette "La Canadienne."

Nota. En livrant ce receuil au public, l'intention de l'auteur n'a pas été de faire un traité d'Arithmétique; cependant il peut garantir l'exactitude des règles qu'il donne, parce qu'il les a revues et corrigées avec soin.

Pour bien comprendre ce travail il faut suivre l'itinéraire que l'auteur à suivi lui-même.

A la fin de ce recueil, il y aura un dictionnaire renfermant les différents mots français et anglais en usage en mécannique.

The state of the s

8tre

8 de

pou sign

les,

del' d'ur les c

cess aug par

plac tité fau

Fur .45 I ave

> plu por en

sig au Le no

tio

ni

MANUEL DE L'ARTISAN

PRELIMINAIRES

Explication des signes employés dans le cours de cet ouvrage

+ Le signe plus + indique l'adition ; 8+7 signifie que 8 doit être augmenté de 7, ce qui donne 15 pour somme.

-Le signe moins -- indique la soustraction ; 8-5 signifie que

8 doit être diminué de 5, ce qui donne 3 pour reste.

× Le signe multiplié par × indique la multiplication; 9 × 5 signifie que 9 doit être multiplié par 5 ou pris 5 fois, ce qui donne 45 pour produit.

÷ Le signe divisé par ÷ ou : indique la division; 32 ÷ 8 ou 32:8 signifie que 32 doit être divisé par 8, ou partagé en 8 parties égales, ce qui donne 4 pour quotient; ce nombre 4 indique aussi

combien de fois 32 contient 8.

= Le signe égale = indique l'égalité ou l'équivalence; 9+5=14; lisez: 9 plus 5 égale 14. A gauche du signe = c'est le premier membre de l'égalité; à droite c'est le second membre. Les deux membres d'une égalité sont comme des poids égaux se faisant équilibre dans les deux plateaux d'une balance. Il est évident que, sans qu'il cesse d'y avoir égalité ou équilibre, les deux membres peuvent être augmentés ou diminnés d'un même nombre, multipliés ou divisés par un même nombre.

() Les parenthèses () indiquent que les nombres ou quantités placés à l'intérieur doivent être considérés comme une seule quantité, un seul nombre ; $(7+3)\times 4$ signifie que c'est 7+3 ou 10 qu'il

faut répéter 4 fois, ce qui donne 40.

. Un point . placé à gauche d'un chiffre ou d'un nombre indique que les chiffres qui suivent représentent des fractions décimales de l'unité, ou simplement des décimales ; .4 réprésente 4 dixièmes ; .45 représente 45 centièmes ; .027 représente 27 millièmes.

Dans les ouvrages français, c'est une virgule que l'on place en avant des décimales, et lorsqu'il n'y a pas d'unités dans le nombre, on met toujours un zéro à la place des unités; les nombres donnés plus haut en exemples s'écrivent ainsi : 0,4 0,45 0,027.

: :: Les signes est à : et comme :: s'emploient pour écrire les proportions; par exemple, 3 : 6::8:16, se lit 3 est à 6 comme 8 est à 16 ; en effet, 3 est la moitié de 6, comme 8 est la moitié de 16.

Dans les ouvrages modernes, on écrit de préférence les propor-

tions sous forme de fractions égales : 3 = 8

Exposant. Un petit 2 placé à la droite d'un nombre, vers le haut, signifie que ce nombre doit être multiplié par lui-même, ou élevé au carré: 5° équivaut à 6×6 ou à 36, qu'on nomme carré de 6. Le chiffre 2 est alors appelé exposant. L'exposant peut être un nombre quelconque.

L'exposant 3 indique la 3e puissance ou le cube d'un nombre; ainsi 5^a équivant à 5 × 5 × 5 ou à 125, qu'on nomme cube de 5.

✓ Le radical ✓ indique l'extraction de la racine 2e ou carrée; ninsi√36 indique la racine carrée de 36, laquelle est 6, car 6 élevé au carré donne 36.

ombre des

n de l'Ho-

l était, par ns les mai-

r les élèves

ANY

auteur n'a nt il peut il les a re-

raire que

rmant les que. L'expression $\sqrt{5^2-3^2}$ indique que le carré de 5, qui est 25, doit être diminué du carré de 3 qui est 9, et que la différence, qui est 16, doit subir l'extraction de la racine carrée, ce qui donne 4.

Pour indiquer une racine cubique ou 3e, ou emploie le signe radical avec un petit 3 placé en indice; ainsi 125 indique la racine 3e ou cubique de 125, laquelle est 5, puisque 5 élevé à la puissance 3e ou au cube donne 125.

L'indice d'une racine peut être un nombre quelconque.

La lettre grecque π (pi) représente, par convention, le nombre 3,1416 ou 3; ou 4, qui exprime combien de fois la longueur d'une circonférence quelconque contient la longueur du diamètre, ou combien de fois la longueur d'une demi-circonférence contient la longueur du rayon.

Ainsi, dans un cercle quelconque, la circonférence est les? du diamètre, et la demi-circonférence est les ? du rayon; le diamètre est les ? de la circonférence, et le rayon les ? de la demi-circonférence.

Le nombre 7 ne peut être exprimé d'une manière tout à fait exacte; la valeur 4 ou 3,14 donne des résultats exacts dans les trois premiers chiffres; il en est de même du nombre inverse 71 ou 0.318, qui exprime ce qu'est le diamètre par rapport à la circonférence.

La valeur 3,1416 donne des résultats exacts dans les cinq premiers chiffres; il en est de même du nombre inverse 0,31831.

On emploie souvent des lettres pour représenter des nombres; s'il s'agit de nombres inconnus, que l'on cherche, on emploie ordinairement les dernières lettres de l'alphabet, comme x, y, z; s'il s'agit de nombres censés connus, mais qui peuvent changer d'un problème à un autre, on emploie ordinairement les premières lettres a, b, c, \ldots ; souvent aussi, qu'il s'agisse de nombres connus ou de nombres inconnus, on chosit les initiales des mots auxquels correspondent ces nombres, c'est ainsi qu'on appellera r le rayon d'un cercle, d le diamètre, c la circonférnce, C le cercle considéré comme surface.

A l'aide de ces symboles, on exprime comme il suit les divers énoncés relatifs au cercle :

$$c=\pi d$$
, $=2\pi r$, $\frac{1}{2}c=\pi r$
 $d=c:\pi$ $r=\frac{1}{2}c:\pi$

 $C = \frac{1}{2}cr = \frac{1}{2}cd = \pi r^2 = \frac{1}{4}\pi d^2$

Entre deux lettres consécutives, le signe de la multiplication est sous-entendu; ainsi la formule C=\frac{1}{2}cr signifie que l'aire d'un cercle égale la moitié du produit de la circonférence par le rayon.

POIDS ET MESURES DU CANADA

Mesures anglaises

Unités de Longueur

3 grains d'orge fon	t 1 pouce	5½ verges ou 16½ pds 1 chainen 0,6	l perche-
12 pouces	1 pied	chainen 0,6	67 pied.
3 pieds		acre vaut 1,1787	

t 25, doit qui est ne 4. signe ra-

nombre ur d'une *ètre*, ou

tient la

nissance

les 4 du diamèlemi-cir-

t à fait cts dans inverse ort à la

nq pre-831. ombres; oie ordi-, z; s'il er d'un ères letconnus uxquels er ayon

nsidéré divers

un cer-

perche. pied. rpent 40 verg. ou 220 tois, font 1 stade 8 stades 1 mille 60 milles geographiques 1 degré 1 arpent 191,835 pieds anglais

MESURES NAUTIQUES

6 pieds font 1 brasse
120 brasses font 1 encâblure
1 mille nautique vaut 6 082,66 pieds.
3 " font 1 lieue.
20 lienes 1 degré.
360 degrés font la circonférence de la Terre.

PENDULE

6 points font 1 ligne 12 lignes font 1 pouce

UNITÉS DE SUPERFICIE

64	lignes carrées pouces carrés	font	1 pouce carré. 1 pied carré.
9	pieds carrés		1 verge carrée.
4 840	verges carrées		1 acre
784	arpents carrés		l mille carré.
640	acres		1 mille carré.

UNITES DE VOLUME

1728 27	pouces cubes pieds cubes	1 pied cube. 1 verge cube.
50	pieds de bois rond	l tonneau.
40,	pieds de bois carré	1 tonneau.
198	nieds cubes	1 corde de bois

Nota.—Un pied cube égale 2 200 pouces cylindriques, ou 3 300 pouces sphériques, ou 6 600 pouces coniques.

MESURE DU DRAP

21	pouces font	t 1 nail.	5 quarts 5 verges	font	1 aune.
4	nails :	1 quart.	5 verges		4 aunes.
4	quarts	l verge.			

MESURES DES LIQUIDES

14	,4375 pouc. cubes for	ntl septier.	42	gallons	font 1	tiercon.
	septiers	1 chopine	63	"		barrique
2	chopines	1 pinte.				tonne.
	pintes	1 pot.	126	16		pipe.
2	pots	1 gallon	252	4.6		tonneau.

UNITES DE CAPACITE

Le minot du Canada doit avoir 18½ pouces anglais de diamètre, sur 8,701 de profondeur; il doit contenir 2 338,917 pouces cubes anglais.

1 voie (chaldron) de houille vaut 36 minots.

36 minots valent 46,64 1 pied cube de houille ou		50 à 55 1	ivres
	Bituminense		2 à 55
1	Cumberland	53	
1 "	Galles	79	5 4 85.6
1	New-Castle	78	STATE OF STATE OF THE PARTY OF
	Derbishire	79	AND DESCRIPTION OF THE PARTY OF
	Pictou	49	,25

MESURES COMPARATIVES

3 mille	s anglais font l lieue.	11 mille font	l mille italien.
22 "	1 lieue française.	1 4	l verste russe
21 "	1 " espagnole.	14 "	l " écossais
4 "	1 mille allemand	14 "	l " irlandais.
31 "	1 " hollandais		

Nota. En Espague, en Allemagne, en Hollande, en Italie, en Russie, on emploie maintenant le mille métrique, ou le kilomètre, qui vaut 1 094 verges.

	gallon américain, winchester gallon mesure de bière.
	minot américain.
277,274 " " 1	gallon impérial.
2 218,392 " " 1	boisseau impérial.
·1 boisseau impérial vaut 8	gallons impériaux.

28 minots de charbon valent environ 1 tonneau.

UNITES DE POIDS

24 grains 20 gros 12 onces	font	l gros.	16 parties	font	l grain ou 0,8 l carat.
12 onces		1 livre.	4 grains	font	1 carat.

La livre avoir-du-poids est l'étalon des poids.

2711 grains troy for 16 dragmes 16 onces	t 1 dragme. 1 once. 1 livre.	4	quarts	l quart. l quintal. l tonne.
2 240	ivres font	1 1 1	quintal angla tonne anglai quintal du C tonne	se

amètre.

es cubes

lien. 88e ssais indais.

Italie. e kiloester

u 0.8

La livre avoir-du-poids = 1,215.27 livre troy. = 0.9115 once troy. L'once La livre troy = 0,823 livre avoir-du-poids. once " = 1,095 L'once

MESURES PARTICULIERES

12	objets font 1 douzaine.	30 ou 31 jour	s 1 mois.
12	douzaines I grosse.	12 mois	l année.
24	feuill. de papier l main.		l aunée.
			l siècle.
20		L'année bisex	
10	rames 1 balle.		tile contient 366
12		jours.	APP 在1000 EXTENSION
1	botte de foin pèse 15 lbs, et		The Asset of the A
	16 avec le lien.	Papier	r à dessin
1	botte de paille, 12 lbs, et 13		
	lbs avec le lien.		
1	quart de lard pèse 200 lbs.	Antique	52 pouces sur 31
1	baril defarine pèse 196 livres		48 sur 120
	batti detartite peso too iti too	Doubleélépha	
		Empereur	40 sur 60
	Temps	Atlas	32 sur 26
-	Walk School St. Charles by The St.	Eléphant	274sur 234
60	secondes font I minute.	Impérial	
60	minutes 1 heure.	Super royal	27 sur 19
24	heures 1 jour.	Royal	24 sur 19
7	jours 1 semaine.	Medium	22 sur 18
52	semaines 1 année	Demz	19 sur 153

Système métrique universel

Jusqu'à la fin du dix-huitième siècle, chaque peuple avait sou système particulier de mesures ou d'unités; et le choix étant arbitraire, il y avait, sous le même nom, des unités de grandeurs différentes; c'est ainsi qu'ona pu relever plus de quarante variétés de l'unité connue sous le nom de pied. On comprend sans peine les inconvénients de cet état de choses dans les relations internationales, les commandes et les livraisons se faisant sous des unités de même nom, mais de grandeur inégale.

Pour arriver à l'uniformité, les savants des diverses nations se sont concertés, en 1790 et les années suivantes; ils sont convenus de constituer un système de mesures indépendant de tout choix arbitraire, et ils ont pris comme base du nouveau système la longueur du méridien terrestre, ligne commune à tous les points du Globe, et par conséquent à tous les peuples.

^{*} Dans le présent ouvrage, les degrés de température sont ceux du thermomètre de Fahrenheit : le point de congélation de l'eau est à 32 degrés, et le point d'ébullition de l'eau est à 212 degrés.

On a donc mesuré avec un très grand soin le quart du méridien, on le chemin qu'il y a sur le Globe depuis le Pôle jusqu'à l'Equateur; on a trouvé, pour cette longueur, 5 millions 130 mille 740 toises anciennes de France, et c'est la div-millionième partie de cette longueur que l'on a prise comme unité fondamentale, sous le nom de mètre.

Le mêtre diffère peu du yard ou de la verge : il vaut l verge et un dixième, soit environ 40 pouces anglais ; le mètre pourrait donc

prendre en Canada le nom de verge métrique.

Voici quelles sont les unités principales du système métrique, pour les diverses espèces de grandeurs:

le mètre, 10 000 000e du 1 du méridien : Longueurs, Surfaces, le mètre carré, carré d'un mètre de côté; Volumes, le stère ou mètre cube;

Capacités, le tonneau, contenance d'un mêtre cube: la tonne, poids d'un metre cube d'eau.

Comme on a besoin, dans chaque espèce de grandeur, d'unités plus grandes ou plus petites, on prend, comme unités dérivées, des valeurs 10 fois, 100 fois, 1000 fois plus grandes ou plus pecites que les unités principales; nous en donnons le tableau ci-arrès.

En acceptant le système métrique, ou ne subit l'influence d'aucune nationalité particulière; et cela explique l'empressement des divers peuples à en introduire l'usage obligatoire, savoir : les l'ays-Bas (Hollande et Belgique) en 1821, la France en 1840; le Piémont en 1846, l'Etat pontifical en 1848, et le reste de l'Italie en 1863; le Chili en 1848, la Colombie en 1853, l'Equateur en 1856, le Vénézuéla et Costa-Rica en 1857; l'Espagne et ses colonies en 1859, le Mexique en 1862, le Portugal et la république Argentine en 1863; la Roumanie en 1866, la Turquie et la Russie en 1870, l'Allemagne et le Bré-il en 1872, la Norvège et l'Autriche-Hongrie en 1876, la Suisse en 1877, etc., etc.

En Angleterre, un bill du 29 juillet 1864 autorise l'emploi du système métrique dans tout le Royaume-Uni, et chaque année le l'arlement est saisi de propositions tendant à le rendre obligatoire. Il est employé par les savants de tous les pays, dans leurs

travaux et leurs communications.

Voilà donc un grand fait qui se produit dans le monde : c'est, en moins d'un siècle une conquête pacifique qui a déjà enrôlé 400 millions d'individas soit le quart de toute la population du Globe. Comme c'est la France qui, en 1790, a pris l'initiative de ce mouvement, le système métrique est souvent désigné sous le nom de système français. On peut regretter que l'acte de 1878 n'ait pas consacré pour le Canada l'usage du système métrique.

TABLE

indiquant la valeur des unités métriques en unités anglaises

UNITÉS DE LONGUEUR

Françaines

Anglaises

Millimètre, équivalant à Centimètre

0.039 37 pouce

n, Françaises			
8- Digimètre denivalent à	3.937	10	pouces
Décimètre équivalant a	39.371	00	Ponces
le MÉTRE, unité pricipale, valant	32.809	17	nieda
Decametre, equivalent a	328 091	87	Proces
Kilomotro (6	1 003 638	0	Verdes
Décimètre équivalant à MÈTRE, unité pricipale, valant Décamètre, équivalant à Hectomètre Kilomètre Myriamètre LIMETER DE CI	10 936.389	0	(1
UNITES DE SU	UPERFICI	E	
Françaises		-	
Milliage danigalant à	0.110	B	vorce carráe
Continuo (semmon certain) volent	1 100	04	verge carree
Centrare (METRE CARRE), Valant	11.180	40	managa anund
Declare	11.800	20	verges carre
ARE (decametre carre)	1 100 040	0	20 20 20 44
Decare	1 190.040	O	44
Milliare, équivalant à Centiare (METRE CARRÉ), valant Déciare ARE (décamètre carré) Décare Hectare(hectomètre carré)"	11 960.460	4	
UNITES DE	VOLUME		
4 A A BANK TODA & TANKA OF THE			
Françaises		Ange	laises
Millistère valant	0.035	317	pied cube
Millistère valant Centistère '' Décistère ''	0.353	17	66
Décistère "	3.531	71	pieds cubes
Stère (mètre cube) Décastère	35.317	. 1	66
Décastère	353,171	4.14	legal 1.64
		17.7.6	•
UNITES DE C	CAPACITE		•
Françaises who Physical Physical	Bili bar 19a. .	Angl	aises
		_	
Millilitre (centimètre cube), valant	0.06	03	pouce cube
Millilitre (centimètre cube), valant Centilitre Décilitre	0.610	28	66
Décilitre	6.100	80	928181 (922 64
LITER (décimètre enbe)	61.025	02	
Decalitre	610.290	28	4. Franko (66.
Hectolitre	2 521	71	piede enber
Kilolitza on tannoan /m	95.931	1 12	biens capes
Litre (décimètre cube) Décalitre Hectolitre Kilolitre ou tonneau (m. cube) Myrialitre	353 171	48	Acres 64

UNITES D	E POIDS		
Françaises		Angl	aises
Milligramme valant Centigramme Décigramme	0.0	15 4	grain
Centigramme Constitution	0.1	54 4	
Dásimomma	1.54	14 4	66
Decigratifile	24	4 0	
GRAMME (poids d'un ceptim, cube	d'eau) 15.44	12	grains
GRAMME (poids d'un centim, cube	d'eau) 15.44	10 2	grams
GRAMME (poids d'un centim, cube Décagramme valant ou avoir-du poids	(l'eau) 15.44	0 2	dragman

Françaises

Anglaises

en on ou

> drd que gée

mê

zér vat .02 H de mu tion duc dén

par

div

tan

ou

cor

dé

de

Hectogramme	valant	3.215 4 onces troy
	ou avoir-du-poids	3.527 onces
KILLOGRAMME	valant 2 lbs 8 once	s 3 gros 2 grains troy
V		2 lbs 3 onces 44.28 dragmes
Myriagramme	valant	26.795 livres troy 22.048 5 livres
Quintal métrique	valant, avoir-du-po	oids 220,485 livres
Tonne métrique,	valant, avoir-du-po	ids 2204.85 livres

Signification des préfixes

employés dans le système métrique

{ Milli Centi Déci	signifie	la I	00e	partie partie partie
(Déca	signifie	10	foi	B -
Kilo Myria	***	1 000	fois	

FRACTIONS DECIMALES

Dans les nombreux calculs relatifs aux michines à vapeur, les décimales sont d'une nécessité absolue : la connaissance de leur enploi et de leur relation avec les fractions ordinaires est indispensable.

Dans la notation des nombres ordinaires, la valeur relative de chaque chiffre dépend de sa position par rapport à l'unité; la valeur d'un chiffre dans une position quelconque, est un dixième de la valeur qu'il aurait s'il était placé à la gauche de la place qu'il occupe. Ainsi 1111 se lit: un mille un cent une dizaine une unité, ou 1000+100+10+1.

En examinant ces nombres, on voit que la valeur du deuxième chiffre est dix fois plus grande que celle du premier, en allant de droite à gauche; que la valeur du troisième égale dix fois celle du second, et que la valeur du quatrième égale dix fois celle du troisième.

En allant de gache à droite, la valeur du second chiffre est un dixième de celle du premier, la valeur du troisième un dixième de celle du second, et la valeur du quatrième un dixième de celle du troisième.

Une fraction décimale « toujours pour dénominateur l'unité suivie d'un ou plusieurs zéros. Pour simplifier on n'écrit que le numérateur,

NUMÉRATION DECIMALE

Les décimales sont séparées des nombres entiers par un point ou une virgule. Exemple : dans 24,375; c'est 24 qui est le nombre

entier, et 375 la fraction décimale. S'il n'y a pas de partie entière, on met souvent un zéro au rang des unités.

Le nombre 24,375 peut se lire comme suit:24+13+165+1665, ou $24 + \frac{375}{1000}$; .375 ou 0,375 est égal à $\frac{375}{1000}$.

Autres exemples: 7, 3 = 7.5; 145, 24 = 145.6; 38, 784 = 38.784;

 $3.02 = 3\frac{0.3}{130} : .0435 = \frac{1335}{13000}$

On doit remarquer avec soin que si l'on écrit des zéros à la droite des décimales, on n'en change aucunement la valeur, parce que la position des chiffres relativement à l'unité n'est pas changee. Ainsi les expressions .2, .20, .200, .2000, ont toutes la même valeur.

Au contraire les zéros placés à gauche des décimales diminuent la valeur de la fraction, et la rendent dix fois moindre par chaque zéro ainsi posé entre les décimales et la partie entière ; cela équivaut à une division par 10, par 100, par 1000; les expressions .2 .02 .002 .0002 valent respectivement 75, 185, 1855, 15555

Par l'emploi des décimales, on évite les opérations ennuyeuses de la réduction des fractions ordinaires à un dénominateur commun; cependant on ne peut totalement s'en dispenser; la réduction des fractions ordinaires en décimales est elle-même une réduction des fractions à commun dénominateur ; mais le commun dénominateur est toujours, dans ce cas, 10 ou une puissance de 10.

REDUCTION DES FRACTIONS ORDINAIRES EN FRACTIONS DÉCIMALES

Règle.—Ajoutez un zéro au numérateur de la fraction, et divisez par le dénominateur ; s'il y aun reste, ajoutez un zéro à ce reste et divisez encore par le dénominateur ; continuez l'opération en ajoutant des zéros aux restes, jusqu'à ce que la division finisse par zéro, ou jusqu'à ce que l'on considère le nombre de décimales obtenues comme suffisamment grand, pour la précision du calcul à faire.

EXEMPLES

décimale.

5)10

Divisez 10 par 5, le quotient est Divisez 10 par 2, le quotient est

Ex. 2.—Réduisez en fraction ou 16 décimale.

8)3000

375

🖁= , 375. La preuve est facile : 🖡 vaut 3888; en divisant le numénous avons $\frac{875}{1600}$ ou ,375.

numérateur de la fraction déci-

Ex.1.—Réduisez den fraction Ex. 3.—Réduisez den fraction décimale.

2)10

2, et la valeur cherchée est 3 ou 3 5, et la valeur cherchée est .5,

Ex. 4.—Réduisez ; en fraction décimale.

9)40000

Il est évident, par le reste, que rateur et le dénominateur par 8, le nombre 4 se répétera sans fin ; on dit alors que la fraction est pé-Le quotientainsi trouvé est le ríodique. Quatre chiffres sont considérés comme suffisants pour les calculs ordinaires.

troy

ragmes Oy

eur, les de leur india-

tive de ité ; la ixième place dizaine

xième ant de celle lle du

re est xième celle

unité ue le

point nbro

tion décimale.

144)30000(0 .020 833 3

Lorsqu'on ajoute un zéro au numérateur, le dividende ne contient pas une fois le diviseur : alors on met un zéro au quotient à la place du premier chiffre décimal; en ajoutant un second zéro on obtient 2 au quotient; lorsqu'on ajoute un zéro au reste, ce nouveau dividende ne contient pas une fois le diviseur ; alors on met zéro au quotient à la place du troisième chiffre décimal; ce nouveau dividende, suivi d'un zéro, donne 8 au quotient ; alors la fraction devient périodique, par la répétition du chiffre 3.

000

Ex. 6.—Réduisez 1723 en fraction décimale. 1728)1000000(0.000 578 70

8640

chiffres du numérateur de la frac- 729 millièmes et 55 cent-miltion décimale, si l'on voit que la lièmes de pied. division sera longue, il suffit de prendre les quatre premiers chif-

640

Ex. 5.—Réduises The en frac-fres; mais on doit compenser pour ceux que l'on supprime. Quand le premier chiffre que l'on supprime est plus grand que 4, on augmente d'une unité son voisin de gauche. Dans ce cas, l'erreur en plus est moindre que l'erreur que l'on aurait en moins si l'on écrivait sans changement le dernier chiffre conservé.

tio

tio

Ex.7.—Un mille nautique est de 6080 pieds. Quelle est la fraction décimale de 700 pieds qui représente cette valeur?

.6080)7000(0.11513

0080
9200
6080
31200
30400
-
8000
6080
2, 3 3
19200
18240
-
1060

Ex. 8.—Réduisez ? en fraction décimale.

> 4)300 .75

Ex.9.—Réduisez 82 pouces en fraction décimale du pied.

8 pouces 2 valent 8.75; le pouce étant 1 de pied, 8.75 pouces valent 8.75 ÷ 12 12)8.75

.72958

Après avoir écrit les premiers | Ainsi 8 pouces 4 représentent

penser pour me. Quand l'on supprie 4, on augn voisin de l'erreur en l'erreur que ii l'on écrile dernier

utique est elle est la 700 pieds aleur? 513

fraction

uces en l. 75; le l, 8.75

entent at-mil-

Ex. 10.—Reduises 1 en frac- tion décimale. 16)100(0.0625 96	Ex. 12.—Réduisez 6 onces en fraction décimale de livre. 16)60(0,375		
40	120		
32	112		
80 80	80		
Ex. 11.—Réduisez ; en frac-	Ex. 13. —Réduisez 3 pouces		
tion décimale.	en fraction décimale de pied.		
8)700(0,875	12)30(0,25		
60	60		
56	80		
40	Ainsi 3 pouces valent 25 centièmes de pied.		

EXERCICES

Réduisez les fractions suivantes en fractions décimales

8 onces en livre.	de mille.
de verge. pouces en pied.	d'un quintal. de tonneau.
de piastre.	de livre.
11 de pouce.	d'heure.
	# d'année.

REDUCTION DES DECIMALES EN FRACTIONS ORDINAIRES

Règle.—Multipliez les décimales par le nombre de parties que doit avoir l'unité.

La multiplication faite, séparez à droite autant de chiffres qu'il y a de décimales ; ce qui reste à gauche du point de division, est le nombre de parties cherché.

Les fractions de pouce sont des huitièmes ou des seizièmes; le pied se divise en 12, la verge en 36, la livre en 16, le degré en 60, etc.

Ex. 1.—Réduisez 0,75 de pieden pouces.	Ex.2.—Réduisez 0,7 de minute en secondes.
75 12	0,7 60
9,00	42,0

en huitièmes. 0,625	4 quarts.
5,000 0,625=4 de pouce.	4000 4000 4000
Ex.4.—Réduisez 0,375 de livre en onces.	14,000 2 quarts et 14 livres.
2250 375	Ex. 6.—Réduisez 0,225 d'un tonueau en quintaux et quarts.
6,000	20 quintaux. 4,500 4 quarts.
Ex.5.—Réduisez en quarts et livres 0,625 de quintal.	100 000 0000

soie

Ex.

Ex.

De

dre

por à l plé

ADDITION DES DECIMALES

L'addition des fractions décimales se fait comme celle des nombres entiers. Placez les quantités de telle sorte que tous les points des décimales soient les uns au-dessous des autres, de manière à former une ligne verticale ; ainsi les quantités de viême dénomination de superposeront.

Ex. 1.—Additionnez ensemble 47, 0.2, 38.7 et 12.9	Ex. 3.—Additionnez .315, .0625 07, .12347 et .0025
0.47 0.2 38.7 12.9	.315 .0625 .07 .12347 .0025
52.27	0,57347
Ex.2.—Additionnex ensemble 32.362, 4.5016, .0371 et .0024	Ex. 4—Additionnez 52.6, 3.508, .007, 324.13
32.862	52.6
4.5016	3,508
0.0371	0.007
0.0024	324.13
	15 83
27 4021	200 04%

SOUSTRACTION DES DÉCIMALES

Placez les quantités de manière que les points de décimales soient en ligne verticale; ensuite opérez comme dans la soustraction des nombres entiers.

EXEMPLES

Ex. 1.—De 41.002 ôtez 21.879. Ex. 4.—De 97.07 ôtez 4.769. 41.00297.07 4.769 21.879 19.123 92.301 Ex. 5.—De 176.1 ôtez 0.007. Ex. 2.—De 3.45 ôtez .00098. 176.1 0.000980.007 3.44902 175.093 Ex. 6.—De 7.05 ôtez 4.776. Ex. 3.— De 12.10009 ôtez 7.21. 12,10009 7.05 7.21 4.776 4.89009 2.274

EXERCICES

De 7.97 ôtez 1.05 Rép. 6.92 "10.761 " 9.001 " 1.76 "176.1 " 18.084 " 158.016 " 1 " 0.7854 " 0.2145 " 15.06 " 7.863 " 7.197

MULTIPLICATION DES DÉCIMALES

Multipliez comme avec des nombres entiers, et séparez à droite autant de chiffres qu'il y a de décimales au multiplicande et au multiplicateur. Mais s'il manque des chiffres au produit pour que vous puissiez en séparer autant qu'il en faut, ajoutez à la gauche du produit autant de zéros qu'il en faut pour compléter le nombre voulu.

z 0,225 d'un ix et quarts,

quarts.

8 livres

quintaux.

quarts.

rts.

... 11 1

ne celle des que tous les tres, de matés de même

nez .315, 0025

nez 52.6,

EXEMPLES.

> 21640 221.5936

Dans 43.28 il y a deux décimales, et dans 5.12 il y a aussi deux décimales ; alors il faut en séparer quatre.

Ex. 2.—Multipl. 0.301 par .07 .301 .07

02107

Dans .301 il y a trois décimales, et dans ,07 il y en a deux ; le produit ne donnant que quatre chiffres, il faut ajouter un zéro sur la gauche.

Ex. 3.—Multipl. 36.4 par .06.

36.4
.06
2.184

Dans 36.4 il ya une décimale, et dans .06 il y en a deux, il faut séparer trois chiffres.

Ex. 4.—Multipl. 4.63 par 4.63 4.63 4.63 1389 2778 1852

21.4369

.0000000378

.0027 ayant quatre décimales et .000014 en ayant six, et le produit ne donnant que trois chiffres, il faut écrire sept zéros sur la gauche pour compléter le nombre voulu.

27

Ex. 6.—Multipliez 1.005 par .003 et par .0024.

51.00 .003 3015 .0024 12060 6030

.0000072360

Le produit total ne donnant que cinq chiffres, et les trois facteurs en possédant dix, il faut mettre cinq zéros à gauche pour exprimer la valeur réelle du produit.

Ex. 7.—Multipliez 365,25 par

365,25 0,7 255,675

DIVISION DES DECIMALES

RÈGLE.—Divisez comme avec des nombres entiers. La règle pour placer le point des décimales au quotient est comme suit : il faut que le quotient et le diviseur ensemble contiennent autant de décimales que le dividende.

Avant l'opération, si le diviseur contient plus de décimales que e dividende, ajoutez au dividende autant de zéros qu'il en faut our rendre égaux les nombres de décimales. Ensuite procédez à a division ; et s'il n'y a pas assez de chiffres au quotient pour que vous puissiez séparer le nombre voulu, écrivez à la gauche du notient autant de zéros qu'il en faut pour compléter le nombre.

EXEMPLES

Ex. 1.—Divisez 3.456 par 2.4.

Ex. 2.—Divisez 0,525 par 7.5.

7.5),525(0.07 525 000 7,500).52500(0.07 **52500**

Ex.3.--Divisez 173.5425 par 3.

cimales, et 3.75 en contient deux; en séparer trois; alors le nom-alors il faut séparer deux chif-bre 51 doit s'écrire .051. fres an quotient.

Ex. 4.—Divisez 17.68 par 3.4. 3.4)17.68(5.2)

> 17.068 68

17.68 contient deux décimales. et 3.4 en contient une : il faut séparer un chiffre au quotient.

Ex. 5.—Divisez 1.4 par 14.4. 14.4)1.40000(0,09121296

Le dividende étant plus petit que le diviseur, il faut écrire des zéros au dividende; et pour avoir au moins quatre chiffree au quotient, il faut ajouter un zéro à chaque reste.

Ex. 6.—Divisez .3468 par 6.8. 6,8).3468(51 340

> 68 68

.3468 contient quatre décimales, et 6.8 en contient une ; le quo-173.5425 contient quatre dé-tient n'aque deux chiffres, il faut

30 0 0

.00

ЮЗ

15

 24

ltipl.

00.17

U014 108

27

378

tre décimales et

six, et le produit

trois chiffres, il

éros sur la gau-

éter le nombre

pliez 1.005 par

.0027 par

ne donnant t les trois facdix, il faut gauche pour réelle du pro-

ez 365,25 par

La règle me suit : il ent autant

Ex.	7	Divises	0,68	par	0,34
Supplied of	end had	Divisez .34).68	2	74.	الله والأقرب
		40		1 65	

Le quotient 2 est un nombre entier, puisque le nombre des décimales est la même dans les deux termes de l'opération.

Ex 8.—Divises .59176 par 10.4.

10.4)	.59176(520	560
	717 624	
	936	,.

Il doit y avoir quatre chiffres au quotient; ce quotient est donc .0509.

TABLEAU

Des fractions de pouces traduites en décimales

Parties de pouce]	Décimales de pouce			Décima de pou	
38	valeur	.031 25	1 et 1	valeur	.531	20
18	66 .	.062 5	1 & 16	44	.562	5
10	4.6	.093 75	1 & 34	66 .	.395	75
1 - 7 /3 toxis.	ANT MARKET	.125	The British	13 . W W.	.625	
t et al	66	.156 25	8 & 1 2	66	.656	25
1 et 1'6	44	.187 5	8 & 1 4	4.6	.687	5
d et a	. * *	.218 75	A & 34	4.6	.718	95
1	66	.25	4	66	.75	
1 et 34	66	.281 25	4 & 1 3	4.6	.781	25
To .		.312 5	4 4 10		.812	5
		.375	Bar # & 34 . 10	**	.843	75
* et 3 s	• •	.406 25	7 "	44	.875	
get 1's	• 6	.437 5	7 & 3 g	6.	.906	25
g et si	66	.468 75	7 & To	. 66	.937	5
4	66	.5	7 & x x	6.6	.968	75

TABLEAU

Des pouces et des fractions de pouce traduits en décimales de pied

Pouces 11 valant	Décimales de pied .916 6	3 pouces valant 2	.125 .166 6 .083 3
9 8 7 6 5	.833 3 .75 .666 6 .583 3 .5 .416 6		.072 91 .062 5 .052 8 .041 66 .031 25 .020 83

6(569

natre chiffres

tient est donc

les

Décimales de pouce .531 20 .562 5 .395 75 .625 .656 25 .687 5

.718 95 .75 .781 25

.812 5 .843 75

.875 .903 25 .937 5

.968 75

es de pied

.125 .166 6 .083 3 .072 91 .062 5 .052 8 .041 66 .031 25 .020 83

TABLEAU

Des onces en décimales de la livre, et des pouces en décimales de la verge.

Onces	Décimales de la livre	Pouces	Décimales de la vergo
1 once valeur 2 " " 3 " " 4 " " 5 " " 6 " " 7 " " 8 " " 9 " " 10 " " 11 " " 12 " " 13 " "	.062 5 .125 .187 5 .25 .312 5 .375 .437 5 .562 5 .625 .687 5 .75 .812 5	1 pouce valet 2 " 3 " 4 " 5 " 6 " 7 " 8 " 9 " 10 " 11 " 12 " 4 "	nr .027 7 .055 5 .083 3 .111 1 .138 8 .166 6 .194 4 .222 3 .25 .277 8 .305 6 .333 34 .375
14 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1	.875 .937 5	1	.5 .75 .875

Ces tableaux sont d'une grande utilité, comme on peut le voir dans l'exemple suivant.

Supposons qu'une planche de cuivre soit de 30 \ddagger pouces de longueur, \$\$ de largeur, \$ + $\frac{1}{10}$ d'épaisseur. On demande le volume. $30.25 \times 8,625 = 260,9$; et $260,9 \times 0,4375 = 114,146$ pouces cubes.

RÈGLE DE TROIS

La règle de trois enseigne à trouver le quatrieme terme d'une proportion dont on connaît les trois autres termes.

Par exemple, si 5 tonneaux de charbon coûtent \$30, combien coû-

teront12 tonneaux?

Dans la disposition des termes, les deux nombres connus de même espèce doivent toujours être les premiers termes de la proportion, et le nombre qui est seul counu de son espèce doit toujours être le troisième terme; le quatrième terme, que l'on cherche, est de même nature que le terme qui est seul connu de son espèce.

Si, en vertu de la question, le terme cherché est plus grand que le terme connu, alors le plus petit des deux autres termes doit être le premier terme ; mais si le terme cherché est plus petit que le terme cennu, alors le plus grand des deux autres termes doit être le premier terme de la proportion.

Il est évident qu'en divisant par un petit nombre le quotient sera

plus grand qu'en divisant par un nombre plus grand.

Le terme cherché égale le produit des deux termes moyens divisé par l'extrême connu, c'est-à-dire par le premier terme.

Dans l'exemple donné ci-dessus, il est évident que 12 tonneaux conteront plus que 5; il faut donc que le plus petit des deux

termes soit le premier. Ainsi 5:30::12:x:0 on appelle x le qua trième terme; on trouve 5 : 30 : : 12 : 72 ; ce dernier nomire est la réponse.

Autre Exemple. - Si 30 pouces cubes de fonte pesent 8 livres, combien peseront 378 pouces cubes ?

30: 378::8: 100# livres

Si le premier et le second terme contiennant des unités de dénominations différentes, il faut les réduire à la même dénomination.

EXEMPLES

Ex. 1.—Si 40 tonneaux de fer content 450 piastres, combien conteront 130 tonneaux? 40: 130:: 450: x..., 1462.5

130

13500 450

40)58500.1

Rep. 1462.5 plastres.

Ex. 2.—Si 20 hommes gagnent \$78.00 en une semaine, combien 5 hommes gagneront-ils dans le même temps ?

h h 20:5::78.00:x

20) 390.09

Rep. \$19.50

Ex. 3.—Si une chaudière évapore 3 pieds cubes d'eau en 2 heures, combien d'heures faudra-t-il pour évaporer 1728 pieds cubes ?

3: 1728: 2:0

3)3456

Rep. 1152 heures.

Ex.4.—Siun bateau à vapeur a fait 234 nœuds en 14 heures. combien en fera-t-il en 24 heures?

14:24::234:2 936 468 14)5616

Rép. 401,1428

Ex. 5.—Si une pompe retire 876 gallons d'eau en 8 heures, combien pourra-t-elle en retirer en 21 heures?

8:2,5::876:x4380 1752 8)2190.0 272,75

Ex.6-Si un homme a perdu \$241 en 37 jours, combien a-t-il perduen une semaine, ou 7 jours? 37:7:241:x...45,59

350 333 17

appelle w le qua ernier nombre co

te pèsent 8 livres,

s unités de dénone dénomination.

: : 234 : 20 24 468 1)5616

pompe retire en 8 heures, elle en retirer

401,1428

870 : x 25 1380 52 90,0 72,75

ame a perdu mbien a-t-il ou 7 jours? $x \dots 45,59$

.59

in | pied.

13 : .5 : : 988 : a 13)494,0

38 pesent 312,5 livres,

peseront 72 pieds cubes ? 5:72::312,5:x726240 21875 5) 22499,0 Rép. 4499,8

Ex. 7.—Si 13 pieds de fer pé- Ex. 9.—Une horloge a perdu ent 988 livres, combien pèsera 42 secondes en 7 mois, combien a-t-elle perdu en 18 mois?

7:18:42:x

42 × 18

Nora.—On peut aussi résou-Ex.8, -- Si 5 pieds cubes d'eau dre ces questions sur les rapcombien ports en remarquant que l'on a toujours, dans chaque problème, deux faits analogues, et dans chaque fait, on peut distinguer une cause et un effet ; il est évident que les effets sont entre eux comme les causes, ct les causes eutre elles comme les effets: cette simple remarque facilite beaucoup la pose de la proportion . . .

DU CARRE ET DE LA RACINE CARREE

On appelle première puissance d'un nombre le nombre lui-même. On appelle en général puissance d'un nombre le produit de ce nombre multiplié par lui-même un certain nombre de fois.

Le produit d'un nombre multiplié une fois par lui-même s'appelle carré ou seconde puissance de ce nombre. Ainsi $3 \times 3 = 9$; 9 est le carré ou la seconde de puissance de 3, et 3 est la racine carrée de 9.

Le produit d'un nombre multiplié deux fois par lui-même s'appelle cube ou troisième puissance de ce nombre; ainsi $4 \times 4 \times 4 = 64$; 64 est le cube de 4, et 4 est la racine cubique de 64. Ainsi de suite, pour la quatrième, la cinquième puissance, etc.

Le degré de la puissance est indiqué par un petit chiffre placé à la droite des nombres ; on l'appelle evposant.

Ainsi, 5 étant racine ou 1re puissance, 5^2 ou 5×5 ou 25, est le carré ou 2e puissance; 5° ou £×5×5 ou 125, est le cube ou la 3e puissance, etc.

(Pour trouver les carrés ou les cubes des nombres, voyez le ta-

bleau des carrés, des cubes et des racines.)

L'élévation d'un nombre à une puissance quelconque est chose assez facile, mais trouver la racine d'un nombre donné est un problème assez difficile à résoudre. Il s'agit de trouver le nombre qui multiplié par lui-même produira le nombre donné comme puissance.

Ainsi la racine carrée de 64 est 8, parce que $8 \times 8 = 64$; et la

racine cubique de 64 est 4, parce que $4 \times 4 \times 4 = 64$; etc.

Le signe racine V placé devant un nombre, indique que l'on demande la racine carrée de ce nombre; le même signe avec un exposant ou indice fait connaître quelle est la racine à extraire: V indique une racine 3e ou eubique, etc.

REGLE.—Pour extraire la racine carrée d'un nombre entier, on partage ce nombre en tranches de deux chiffres, en allant de droite à gauche; le nombre de tranches est exactement celui des chiffres de la racine.

On prend ensuite le plus grand carré contenu dans la première tranche à gauche ; on l'écrit sous cette tranche, et on le soustrait ; on écrit la racine ainsi trouvée à la droite du nombre proposé, après avoir tracé un trait vertical (de la même manière qu'un

quotient dans une division).

A la droite du reste, on abaisse la tranche suivante pour former un dividende; on prend comme diviseur le double de la racine trouvée, que l'on place à gauche du dividende, et on cherche cembien le dividende (moins un chiffre à droite) contient de fois le diviseur; on place ce nouveau chiffre au quotient, et aussi à la droite du diviseur, alors on multiplie le diviseur ainsi augmenté, par le chiffre trouvé comme quotient; on place le produit sous le dividende; on fait la soustraction; et on abaisse la tranche suivante pour former un nouveau dividende, on prend comme diviseur le double le racine trouvée, et ainsi de suite, jusqu'à ce que toutes les tranches soient abaissées.

EXEMPLES

Ex. 1.—Trouvez la racine car- rée de 225.	Ex. 5.—Trouvez la racine car- rée de 470 596.
25 125	6 47'35'96(686
1 125	128 1105 8 1024
Ex. 2.—Trouvez la racine car- rée de 42 025. 2 42025(205	1978 9100
405 2025	0000
14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	Ex. 6.—Trouvez la racine car- rée de 188 356.
Ex. 3.—Trouvez la racine carréede 36. 6)36(6	18'83'56(434 16'43'55'5
36 Control of the second of th	83 283 3 249
16x. 4 —Trouvez la racine car- rée de 81. 9)81(9	864 3456 3456

dro dés gas il n che a v nos entier, on de droite es chiffres

première oustrait; proposé, ère qu'un

ur former la racine cherche nt de fois aussi à la ugmenté, it eous le tranche d comme usqu'à ce

acine car-

cine car-

Ex. 7.-Trouves la racine car-Ex. 9. -- Trouvez la racine carrée de 29506624. rée de 100406552374249. 5 | 29'50'66'24(5432 1:1'00'40'65'52'37'42'49(10020307 5 25 1 1 104 | 450 2002 | 004065 . 2 4004 1083 | 3466 200403 615237 3 3249 601209 20040607 10862 | 21724 140284249 140284249 21724 00000 Ex. 10.—Trouvez la racine carrée de 2'09'38'09. Ex. 8.—Trouvez la racine car-1 | 2'09'38.09(144.7 rée de 31640625. 5 | 31'64'06'25(5625 5 25 24 | 109 106 | 664 96 6 636 284 | 1338 1122 2806 4 | 1136 2 2244 2887 20209 11245 | 56225 20209 56225

Les puissances sont divisées par tranches de deux chiffres de droite à gauche pour les nombres entiers; mais quand il y a des décimales à la puissance, les tranches de deux chiffres se font de gauche à droite du point de décimales, et si à la dernière tranche il n'y a qu'un chiffre, on ajoute un zéro pour compléter la tranche.

Si, après toutes les tranches abaissées d'un nombre entier, il y a un reste, on ajoute deux zéros à ce reste, et le quotient de ce nouveau dividende est décimal.

Quand il y a des décimales à la puissance, on sépare à la racine autant de décimales qu'il y a de tranches de décimales à la puissance.

EXERCICES

Trouvez les racines carrées de 7854, de 3,1416, de .5236, de .7071, de 3,545, de 12,6636, de 32, de 13524,8, de 95,4, de 96, de 192 765,38.

TOISÉ

DES SUBFACES ET DES SOLIDES

Section I

Toisé.—On entend par toisé une branche des mathématiques par laquelle on évalue : 1° les aires ou l'étendue des surfaces ; 2° la capacité des corps creux et le volume des solides.

La surface ou superficie d'une figure est l'espace en longueur et largeur contenu dans cette figure, sans aucun égard à l'épaisseur. On appelle aire d'une figure le nombre qui exprime combien il y

a d'unités de surface dans cette figure.

Pour éveluer les surfaces on les compare à un carré ayant pour côté l'une des unités de longueur : ce carré unité se nomme, selon la longueur du côté, pouce carré, pied carré, verge carrée, mètre carré, kilomètre carré, mille carré, lieue carre, grade, carré, degré carré.

Afin de déterminer correctement l'étandue des surfaces et dessolides, on emploie plusieurs formules très utiles dans la pratique. Ces formules sont appliquées aux différents problèmes ci-après mentionnés. A l'aide de ces problèmes, l'artisan pourra faire avec facilité les calculs dont il a besoin dans la pratique de chaque jour.

DEFINITIONS

Les définitions suivantes, semblables en substance à celles que donne Euclide, sont ici insérées pour références.

1-Le point géométrique n'occupe pas d'espace; on le représen-

te par un point physique.

2-Une ligne est un trait allant d'un point à un autre; c'est une

longueur sans largeur ni épaisseur.

3—Deux lignes parallèles, sont deux lignes tracées sur un même plan, de manière que, prolongées à l'infini, elles ne pourraient ja mais se rencontrer.

4-Un angle est formé par deux lignes partant d'un même point,

aid

lor

un

801

Fr

gu

et allant dans des directions différentes.

5—Un polygone estune figure limitée par plusieurs lignes droites, qui en sont les côtés. Un quadrilatère est un polygone de quatre côtés.

6-Un parallelogramme est un quadrilatère dont les côtés sont

parallèles deux à deux. Les côtés opposés sont égaux.

7—Un rectangle est un parallélogramme dont tous les angles sont droits.

8—Un carré est un parellélogramme dont tous les côtés sont égaux et tous les angles droits.

9—Un losange est un parallélogramme dont tous les côtés sont

égaux.

10—Un trapèse est un quadrilatère dont deux côtés sont parallèles. Les deux autres côtés sont de longueurs et de positions quelconques.

11—Un trapèze isocèle ou symétrique est un trapèze dont les cô-

tés non parallèles sont égaux.

12—Un pylogone est régulier lorsqu'il a tous ses côtés égaux et tous ses angles égaux. Le carré est un quadrilatère régulier.

13—Les polygones prennent différents noms selon le nombre de leurs côtés ; ainsi :

Un pentagone a	cinq	côtés,
Un hexagone	six :	Jer. 166
Un heptagone	sept	
Un octogone "	huit	**
Un ennéagone "	neuf	- 66
Un décagone	dix :	100

14—Un polygone qui n'a que trois côtés est appolé triangle.
15—Un triangle équilatéral est celui dont tous les côtés sont égans.

Un triangle isocèle est celui dont deux côtés seulement sont

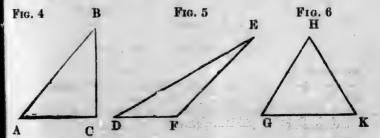
Un triangle est scalène lorsque tous ses côtés sont inégaux.

Triangle socèle

Triangle socèle

Triangle socèle

16—Les triangles sont désignés diversement lorsqu'ils sont considérés par rapport aux angles. Un triangle est appelé rectangle lorsqu'il a un angle droit, tel est ABC; obtusangle lorsqu'il a un angle obtus, tel est DEF; acutangle lorsque tous ses angles sont aigus, tel est GHK.



Les trois angles d'un triangle quelconque valent ensemble 180 degrés.

17—Au point de vue du dessin, on distingue les angles rectiligues, les angles curvilignes, et les angles mixtilignes.

mathématiques surfaces ; 2º la

en longueur et d à l'épaisseur, me combien il y arré ayant pour

e nomme, selon rée, mètre carré, ré, degré carré. rfaces et dessons la pratique. blèmes ci-après ourra faire avec le chaque jour.

ce à celles que on le représen-

utre; c'est une

s sur un même pourraient ja

ın même point,

lignes *droites*, one de quatre

les côtés sont ux.

ous les angles

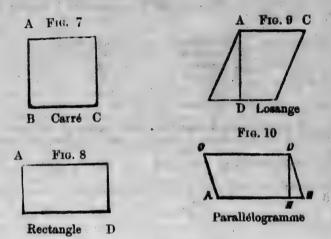
les côtés sont

les côtés sont

t de positions

e dont les cô-

DES QUADRILATERES



PROBLÈME I

Pour trouver l'aire d'un parallelogramme, d'un carré, d'un losange, d'un rectangle.

Règle. — Multipliez la longueur par la largeur ou par la hauteur perpendiculaire; le produit sera l'aire.

Ex. 1.—Quelle est l'aire d'un parallélogramme ABDC dont la longueur AB est 12 pieds 3 pouces, et la largeur DE 8 pieds 6 pouces.

12,25 8,5 6125 9800 104,125

Fig. 11

B

L'aire d'un carré s'obtient en multipliant le côté par lui-même.

Par exemple, si le côté du carré ABCD est de 5 pieds, l'aire égale 5 × 5 ou 25 pieds carrés.

DES TRIANGLES

PROBLÈME II

Pour trouver l'aire d'un triangle.

Règle.—Multipliez la longueur d'un côté par la perpendiculaire menée du sommet opposé sur ce côté; la moitié du produit sera l'aire.

Ou bien, multipliez la moitié d'un côté par la perpendiculaire

ou hauteur correspondante.

Ex. 1—Quelle est l'aire d'un triangle dont la base AB a 18 pieds 4 pouces, et la hauteur CD 11 pieds 10 pouces ?

(18 pi $\frac{1}{4}$ po × 11 pi 10 po) \div 2 = 108 pieds carrés 5 $\frac{1}{4}$ pouces carrés.

Ex. 2 Quelle est l'aired'un triangle rectangle dont la base a 19 perches et la hauteur 15 per-A

 $19 \times 15 \div 2 = 142.5$.



Règle.—1° Additionnez les longueurs des trois côtés, et prenez la moitié de la somme ;

2° De cette moitié, soustrayez chaque côté séparément :

3° Multipliez la demi-somme des côtés successivement par les trois restes, et extrayez la racine carrée de ce produit; cette racine sera l'aire du triangle.

Exemple.—Si les côtés d'un triangle ont respectivement 134,

108 et 80 perches, quelle est l'aire de ce triangle ?

	161	161	161
	134	108	80
134		ann property	*********
108		53	81
80		2e reste	3e reste

 $322 \div 2 = 161$ demi-somme.

Ensuite pour obtenir le produit, nous avons $161 \times 27 \times 53 \times 81 = 18,661$ 671, duquel nous prenons la racine carrée, ce qui donne pour l'aire 4 319 perches carrées.

PROBLEME Fig. 13 Pour trouver l'hypoténuse ou grand côté d'un triangle rectangle quand les deux autres côtés sont connus.

- 1. Elevez au carré chaque côté séparément :
- 2. Additionnez ensemble ces carrés;
- 3. Prenez la racine carrée de la somme ; ce sera l'hypoténuse

é, d'un losange, par la hauteur

rammä

10. 9 C

ABDC dont la DE 8 pieds 6

tipliant le côté

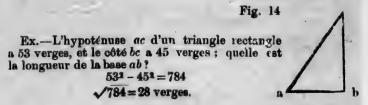
ABCD est de la carrés, Exemple—Le mur BC d'une maison située sur le bord d'une rivière a 120 pieds de hauteur, et la largeur AB de la rivière a 210 pieds; quelle sera la longueur de la ligne AC, allant du haut du mur au côté opposé de la rivière?

 $\frac{120^{2} + 210^{2} = 58\,500}{\sqrt{58500} = 241,87 \text{ pieds}}$

PROBLÈME

Pour trouver la longueur du 3e côté d'un triangle rectangle, quand on connaît la longueur de l'hypoténuse et celle d'un second côté.

Règle.—Soustrayez le carré de la longueur du côté connu, du carré de l'hypoténuse; la racine carrée de la différence sera la réponse.



PROBLÈME III

Pour trouver l'aire d'un trapèze. REGLE.—Multipliez la somme des deux côtés parallèles par la hauteur ou a distance entre ces deux côtés; la moitié du produit sera l'aire.



Ex.—Quelle est l'aire d'un trapèze ABCD dans lequel AB a 321,51 pieds, DC 214,24 pieds, et la hauteur DE 171,16 pieds. La somme des deux bases est 321,51+214,24 ou 535,75; $535,75 \times 171,16=91$ 698,97

91 698,97 \div 2 = 45 849,485 pieds carrés.

PROBLEME IV

Pour trouver l'aire d'un quadrilatère quelconque.

Regle, —Divisez le quadrilatère en deux triangles par une diagonale; la somme des aires de ces triangles sera l'aire du quadrilatère.

Ex.—Quelle est l'aire d'un quadrilatère, dont le diagonale AC a 42 pieds, les deux perpendiculaires DE et BF ayant respectivement 16 et 18 pieds? r le bord d'une de la rivière a allant du haut

ingle rectangle, lle d'un second

côté connu, du férence sera la





lequel AB a 71,16 pieds. 35,75;

gles par une

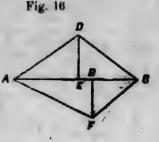
rés.

liagonale AC t respective-

'aire du qua-

 $42 \times 9 = 378$ $42 \times 8 = 336$ Somme 714 pieds carrés.

On peut simplifier ce calcul, en multipliant la diagonale AC par la demi-somme des hauteurs DE et FB: $42 \times (9+8) = 42 \times 17 = 714$.



Des Polygones Réguliers

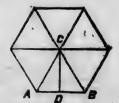
PROBLÈME V

Pour trouver l'aire d'un polygone régulier.

REGLE.—Multipliez un des côtés par la moitié de la distance du côté au centre, et le produit par le nombre de côtés.

En examinant un polygone régulier, on voit qu'il contient autant de triangles égaux qu'il a de côtés.

Figure 17.



PAR EXEMPLE, l'hexagone régulier a six triangles, dont chacun est égal à ABC.

L'aire du triangle ABC est égale au produit du côté AB par la moitié de CD; l'aire totale égale le résultat multiplié par le nombre des côtés.

Ex.—Quelle est l'aire d'un hexagone régulier dont le côté AB a 27,71 pieds, et la hauteur CD 24 pieds?

Le côté AB multiplié par ½ CD égale 27,71 × 12 ou 332.5; et 332,5 multiplié par 6, nombre des côtés, égale 1995 pieds carrés.

Un polygone quelconque circonscrit à un cercle, c'est-à-dire dont tous les côtés sont tangents à ce cercle, est décomposable en triangles ayant le centre du cercle pour sommet commun; les bases respectives sont les côtés du polygone; l'aire s'obtient en multipliant le rayon du cercle par le demi-périmètre du polygone, c'est-à-dire par la demi-somme des côtés.

Afin de faciliter l'évaluation de l'aire des polygones réguliers, nous donnons, dans le tableau suivant, les aires des divers polygones, pour le cas où le côté est égal à l'unité de longueur.

Pour un côté quelconque, on multipliera le carré de ce côté par le multiplicateur constant indiqué au tableau, c'est-à-dire par l'aire correspondante au côté 1.

TABLEAU DES POLYGONES REGULIERS

sera rend L lonn pone L nom cle o

R l'air la so E

par

som

de 1

irré

équ

9.2 39

3

E

R ces

Nombre de côtés	Nom du polygone	Angle au centre	Angle du polygone	Multiplica- teur ou aire pour le côté 1.	A	В	C
3	Triangle	120°	60°	0.433 012	2.	1.732	.5773
4	Carré	90	90	1.	1.414	1.414	.7071
5	Pentagone	72	108	1.720 477 4	1.238	1.175	.8506
6	Hexagone	60	120	2.598 076 2	1.156	1.000	1.000
7	Heptagone	514	1284	3.633 912 4	1.11	.8677	1.152
8	Octogone	45	135	4.828 427	1.08	.7653	1.3065
9 4	Ennéagone	40	140	6.181 824 2	1.06	.6840	1.4619
10	Décagone	36	144	7.694 208 8	1.05	.6180	1.6180
11	Undécagone	32	147 3	9.365 640	1.04	.5634	1.7747
12	Dodécagone	30	150	11.196 152 4	1.037	.5176	1.9318

Les aires des polygones semblables sont entres elles comme les carrés de leurs côtés; par suite, si le carré du côté d'un polygone régulier est multiplié par le multiplicateur correspondant à sa forme, le produit sera l'aire cherchée. Voici la formule : 13 : multiplicateur du tableau : : le carré du côté : l'aire cherchée.

PROBLEME

Pour trouver l'aire d'un polygone régulier désigné, quand le côté seul est connu.

REGLE.-Multipliez le carré du côté par le multiplicateur correspondant vis-à-vis du nom du polygone dans le tableau; le produit sera l'aire cherchée.

Ex.—Quelle est l'aire d'un décagone régulier dont le côté a 87 pieds?

 $87^{\circ} \times 7,694$ 209 = 58 237,46 pieds carrés.

Utilité additionnelle du tableau

La troisième et la quatrième colonne du tableau faciliteront beaucoup la construction des polygones avec l'aide d'un secteur ou d'un rapporteur.

Par exemple, si l'on demande de construire un octogone, vous voyez, dans la troisième colonne, que l'angle au centre est de 45 degrés : alors, avec la corde de 60° sur le secteur pour rayon, tracez un cercle, prenez 45° sur la même ligne du secteur; et portez cette distance sur la circonférence, en la répétant tout autour ; joignez les points par des droites, qui seront les côtés. La quatrième colonne donne l'angle de deux côtés contigus ;

on peut aussi s'en servir pour construire le polygone.

Prenez la longueur de l'apothème ou de la perpendiculaire abaissée du centre sur l'un des côtés d'un polygone régulier; multipliez par le nombre correspondant dans la colonne A ; le produit sera le rayou d'un cercle qui contieudra le polygone, a circonférence de ce cercle passant par tous les sommets.

Le rayon d'un cercle, multiplié par le nombre placé dans la colonne B, donners la longueur du côté du polygone régulier corres-

pondant inscrit dans ce cercle.

La longueur du côté d'un polygone régulier, multiplié par le nombre correspondant dans la colonne C, donnera le rayon du cercle circonscrit à ce polygone.

DES FIGURES IRREGULIERES

Pour trouver l'aire des polygones irréguliers

Règle.—Divisez la figure en trapèzes ou en triangles; trouvez l'aire de chaque partie séparément, et additionnez les résultats; la somme sera l'aire cherchée.

Ex. -Quelle est l'aire du polygone suivant ? = 20 perches Fig. 18 Supposons AC BH AC 20 IH = = 25 CE \mathbf{DH} . . FI = 28 GH = 27FI = 2864 EH -IC = IE = 25

Rép. 618,8 verges carrées.

PROBLEME VI

Pour trouver l'aire d'une longue figure irréqulière, bornée d'un côté par une ligne droite.

Règle.—1. Mesurez la largeur à plusieurs places à égales distances les unes des autres ;

2. Additionnez ces différentes largeurs, et ajoutez-y la demisomme des deux perpendiculaires extrêmes;

3. Multipliez cette somme par la base, et divisez par le nombre de parties de cette base.

Ex. 1—Les largeurs d'une figure irrégulière ABCD à cinq places équidistantes, sont : 8.2, 10.2, 7.4, 9.2, 8.6, et la longueur de la base 39 : quelle est l'aire?



Frg. 19

8.2 8.6

2(16.8 sommes des extrêmes. 8.4 moyenne des extrêmes.

B C
732 .5773
414 .7071
175 .8506

8

000 | 1.000 677 | 1.152 653 | 1.3065 840 | 1.4619

180 | 1.6180 1.7747 176 | 1.9318

comme les olygone rént à sa for-1³ : multie.

and le côté

ibleau; le at le côté a

aciliteront in secteur

gone, vous e est de 45 rayon, trae et portez t autour;

contigus;

aire abaiser ; multile produit

8.4 7,4 9.2	1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	
10.2	3168 1056	
00.2	4)1372.8 343.2	aire.

Ex. 2 —Les largeurs d'une figure irrégulière sont, à six distances égales, 17.4, 20.6, 14.2, 16.5, 20.1, 24.4; quelle est l'aire, la longueur étant de 84?—Rép. 1550.64.

SECTION II

Du cercle et de ses parties. Définitions.

1. Un cercle est une figure plane, bornée par une ligne courbe, qu'on appelle circonférence, dont tous les points sont à égale distance d'un point intérieur appelé centre.

2. Le diamètre d'un cercle est une ligne droite passant par le

centre, et se terminant à la circonférence.

3. Le rayon ou demi-diamètre est une ligne droite menée du centre à la circonférence.

4. Un quadrant est un quart de la circonférence.

6. Une corde est une ligne droite joignant les deux extrémités d'un arc.

7. Un seyment circulaire est un espace compris entre un arc et sa corde. La corde s'appelle aussi la base du segment.

La hauteur du segment est la perpendiculaire menée du milieu

de la base à l'arc. On la nomme aussi flèche de l'arc.

On peut aussi considérer des segments de cercle compris entre deux cordes parallèles, qui sont les bases du segment; leur distance est la hauteur du segment.

8. Un secteur circulaire est l'espace compris entre un arc et deux

rayons.

9. Une couronne circulaire est l'espace compris entre deux circenférences concentriques.

10. Une lunule ou un croissant est l'espace compris entre deux

arcs de cercles qui se coupent.

42. Une ellipse ou ovale est un espace limité par une ligne courbe analogue à la circonférence, mais avec des diamètres inégaux.

Le plus long diamètre est appelé grand ave de l'ellipse, et le

plus court petit axe.

PROBLÈME I

Pour trouver la circonference d'un cercle, le diamitre étant donné.

Règle.—Multipliez le diamètre par le nombre π ou 3,1416 ; le produit sera la longueur de la circonférence.

Ou bien, multipliez le diamètre par 22, et divisez le produit

Ou bien, multipliez le diamètre par 355, et divisez le produit par 113.

Nota.—La dernière règle est plus précise que les autres, et peut donner de résultats de sept chiffres; la première règle peut donner des résultats de cinq chiffres, et la deuxième règle des résultats de trois et quatre chiffres.

Ex. 1-Quelle est la circonférence d'un cercle dont le diamètre

AB est 40 pieds?

 $3,1416 \times 40 = 125,67$ pieds

Fig. 20

Ex. 2—Que le est la circonférence correspondante à un diamètre de 73 $\frac{3}{4}$?

3,1416 \times 73,75 = 231,69

(Voyez le tableau des circonférences.)



PROBLEME II

Pour trouver le diamètre d'un cercle, la circonférence étant donnée.

Règle.—Divisez la circonférence par 3,1416, le quotient sera le diamètre.

Ou bien multipliez la circonférence par 7, et divisez le produit par 22.

Ou bien encore, multipliez la circonférence par 0,318 31.

Ex.—La circonférence d'un cercle étant de 69,115 verges, quel est le diamètre?

69.115 ÷ 3.1416 = 22 verges.

Autre Ex. -- Quel est le diamètre d'un cercle dont la circonférence est 50?

 $50 \times .31831 = 15.9155$

Nota.—Comme la multiplication est plus facile à faire que la division, la dernière méthode est préférable.

PROBLEME III

Pour trouver l'aire d'un cercle, le diamètre ou la circonférence étant connu.

Règle, -- Multipliez le carré du diamètre par .7854;

Ou le carré de la circonférence par .07958;

Si la circonférence et le diamètre sont connus, multipliez la circonférence par le diamètre, et divisez le produit par 4; le résultat sera l'aire du cercle.

Ex. 1.—Combien y at-il de pouces carrés dans la surface d'un piston de 124 pouces de diamètre ?

ont, à six diselle est l'aire,

tions.

ligne courbe, t à égale dis-

passant par le te menée du

deux extré-

re un arc et t. se du milien

mpris entre at ; leur dis-

arc et deux

re deux cirentre deux

r une ligne nètres iné-

llipae, et le

ant donné.

,1416; le

 $121 = 12.5 \times 12.5 = 156.25$

156,25 × .7854 = 122.71 pouces carrés.

Ex. 2.—Un piston de locomotive à 15 pouces de diamètre. Quelle est l'aire?

> $15 \times 15 = 225$ $225 \times .7854 = 176.71$ pouces carrés.

(Voir la table des aires des cercles.)

PROBLÈME IV

Pour trouver la longueur d'un arc de cercle, connaissant le nombre des degrés de l'arc, ainsi que le rayon, ou la corde, ou la flèche de l'arc.

Règle.—Multipliez le nombre de degrés de l'arc par la fraction décimale .01745, et le résultat par le rayon du cercle.

Ou bien, de 8 fois la corde du demi-arc, soustrayez la corde de tout l'arc; le à du reste sera approximativement la longueur de l'arc:

Ou bien encore : 3 est au nombre de dégrés de l'arc, comme

.05236 fois le rayon est à la longueur de l'arc.
Ex. 1.—Quelle est la longueur d'un arc de 40 degrés, dans un cercle dont le rayon CA est de 12 pieds?

 $.01745 \times 40 \times 12 = 8.376...$ longueur de l'arc. fig. 21.

Er. 2.—Quelle est la longueur d'un arc dont la corde AB est de 120 pieds, et la

120+2=60=½ corde de l'arc.'
602=3600
452=2025

flèche HD de 45 pieds?

5625 somme des carrés. $\sqrt{5625} = 75$, corde de la moitié de l'arc. $(75 \times 8 - 120) \div 3 = 160$ pieds.

Nota —La corde de la moitié de l'arc est égale à la racine carrée de la somme des carrés de la flèche, et de la moitié de la corde de tout l'arc.

PROBLEME

Pour trouver la longueur d'un arc de sercle, connaissant la corde de tout l'arc, et la corde de la moitié de l'arc.

Règle.—Du carré de la corde du demi-arc, scustrayes le carré de la demi-corde de l'arc entier ; le reste sera le carré de la flèche ou de la hauteur. Ensuite procédez comme au cas précédent.

PROBLÈME

pour trouver la longueur d'un are, connaissant le diamètre et la sèche

Règle.—De 60 fois le diamètre, soustrayez 27 fois la flèche, et réservez ce nombre. Multipliez le diamètre par la flèche : la racine carrée du produit sera la corde de la moltié de l'arc. Multipliez le double de la corde du demi-arc par 10 fois la flèche; divisez le produit par le nombre réservé, et ajoutez le quotient au double de la corde du demi-arc; la somme sera la longueur de l'arc.

TABLEAU

Des relations entre le cercle et le carré

1.	Diamètre	× .886 22 }	=côté du carré équivalent
2.	Circonférence	× .282 1	= com an carre equivalent
3.	Diametro	× .707 1	= côté du carré iuscrit
4.	Circonférence	× .225 1	= core du carre auscrit
5.	Aire du cercle	× .636 6	=aire du carré inscrit
6.	Côté du carré inscrit	× 1.414 2	=diamètre
7.	Côté du carré inscrit	× 4.443	= circonférence
8.	Côté d'un carré	×1.128	=diamètre du cercle équi- valent
9.	Côté d'un carré	× 3.545	= circonférence du cercle équivalent

PROBLÈME

Pour trouver le côté d'un carré inscrit à un cercle, connaissant la oirconférence ou le diamètre.

Règle.—Multipliez le diamètre par .7071 ; le résultat exprime le côté du carré inscrit. Ou bien, multipliez la circonférence par .2251 ; le résultat exprime le côté du carré inscrit.

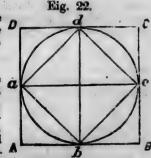
Ex. 1.—La circontérence d'un cercle est de 68 pouces; quel

est le côté du carré inscrit?

68 × .2251 = 15.30 pouces. Ex. 2.—Un arbre a 37½ pouces de diamètre au petit bout; quel est le côté du plus grand bois carré, que l'on peut avoir de cet arbre?

37.5 × .7071 = 26.51 pouces.

Nota.—L'aire du cercle est à l'aire du carré circonscrit comme .7854 est à 1; et l'aire du cercle est à l'aire du carré inscrit, comme .7854 est à ½. Si le lecteur examine la figure ci-dessus, il verra que le carré ABCD est égal au carré du diamètre du cercle, puis-



rissant le nomle, ou la flèche

de diamètre.

re par la fraccercle, z la corde de longueur de

l'arc, comme

grés, dans un

are.

à la racine moitié de la

nt la corde

ves le carré de la flèche dent. que e diamètre ac est égal au côté AB, et que AB élevé au

carré exprime l'aire du carré ABCD.

De plus, le carré inscrit abed est juste la moitié du carré circonscrit. En effet, chacun des triangles rectangles qui forment le carré inscrit est la moitié d'un des quatre carrés qui composent le carré circonscrit ABCD. Ainsi, le carré inscrit contient 4 triangles rectangles, et le carré circonscrit en contient 8. Le carré inscrit au cercle est donc la moitié du carré circonscrit.

PROBLÈME VI

Pour trouver l'aire d'un secteur.

Règle.—1. Trouvez la longueur de l'arc par le problème IV. 2. Multipliez la longueur de l'arc ainsi trouvée, par la moitié du rayon; le produit sera l'aire.

Ou, 360 degrés sont au nombre de degrés de l'arc du secteur,

comme l'aire du cercle est à l'aire du secteur.

Nota. Si le diamètre ou le rayon ne sont pas donnés, additionnez le carré de la demi-corde avec le carré de la flèche; et divisez la somme par la flèche; le quotient sera le diamètre.

Il est évident que l'aire du socteur est à l'aire du cercle, comme

le nombre de degrés de toute la circonférence.

Ex.—Quelle est l'aire d'un secteur, le rayon étant de 25 pieds et l'arc de 26 degrés? Par le problème IV, règle 3, on a : 3 : 26 :: 25 × .05236 : 11.344

 $11,344 \times 12,5 = 141,8$

Par proportions : 360 : 26 : : 1963,5 : 141,8.

La dernière méthode est plus courte.

Fig. 23

PRGBLEME VII

Pour trouver l'aire d'un segment ordinaire.

Règle.—1. A la corde de tout l'arc ajoutez † de la corde de la moitié de l'arc; multipliez le résultat par la flèche on la hauteur du segment; les , o du produit exprimeront l'aire du segment.

2. Divisez la hauteur ou la flèche par le diamètre, et cherchez le quotient dans la colonne des flèches (voir la table), ensuite prenez l'aire correspondante à ce nombre dans la colonne voisine à droite, et multipliez-la par le carré du diamètre ; le produit sera la réponse.

Autre méthode.—Menez des rayons aux extrémités de l'arc; évaluez séparément l'aire du secteur compris entre l'arc et les deux rayons, et l'aire du triangle formé par les rayons et lacorde; la différence sera l'aire du segment.

AB élevé au

é du carré cirqui forment s qui composcrit contient ntient 8, Le conscrit.

olème IV. · la moitié du

du secteur,

s, addition-; et divisez

rcle, comme

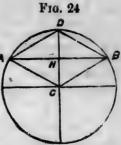
Fig. 23



rde de la la hauteur gment. cherchez suite prevoisine à oduit sera

de l'arc ; rc et les lacorde ; Ex. 1—Quelle est l'aire d'un segment dont la corde CA est de 24 pieds et le rayon AB de 20 pieds ? CA²—AH² = CH²

 $\sqrt{400-144} = 16 - CH$ CD-CH=DH 20-16=4, flèche du segment $AH^{2}-DH^{2}=AD^{2}$ $\sqrt{144+16}=12,64911$, corde DA.



24 corde du segment
12,64911 corde du demi-arc
4,21637 de la corde du demi-arc

40,86548 4 flèche

 $163,46192 \times 4 \div 10 = 65,34768$, aire du segment. (Voir la table des aires des segments.) PROBLEME VIII.

Pour trouver l'aire d'un segment de cercle compris éntre deux cordes parallèles.

REGLE.—De l'aire du cercle, soustrayez les aires des deux segments extrêmes.

Si l'on retranche du cercle les deux segments ACB et DFG le reste sera l'aire de la figure ACFD.

Ex.—Quelle est l'aire du segment à deux bases ACDF, si AC égale 7,75, DF 6,93, et le diamètre du cercle 8?
50,26 aire du cercle.

17,23 aire du segment ACB. 9,82 aire du segment DFG.

27,05

50,26 - 27,05 = 23,21 aire de la figure ACFD.





CROISSANTS

PROBLÈME 1X

Pour trouver l'aire d'un croissant.

REGLE.—Trouvez la différence entre les deux segments qui sont entre les arcs et la corde ; ce sera l'aire du croissant.

Ex.—La corde AB des deux segments est 72, la hauteur HD du plus grand est 30, et la hauteur HC du plus petit est 20. Quelle est l'aire du croissant?

 $30^{2} + 36^{2} = 2196$.

√2196=46,8, corde du demi-

 $46.8 \times 4 = 62,4$

 $(62,4+72) \times 30 \times \frac{4}{10} = 1612,8$, aire du segment ABD.

 $20^{2} + 36^{2} = 1696$

 $\sqrt{1696}$ =41,2, corde du demi-arc. 41,2 × $\frac{1}{3}$ =54,9. (54,9+72) × 20 × $\frac{1}{10}$ =1017,4, aire du segment ABC. 1612,8—1017,4=595,36, aire du croissant.



Pour trouver l'aire de la couronne comprise entre deux circonférences.

REGLE.—1. Elevez au carré le diametre de chaque cercle, et soustrayez le plus petit carré du plus grand.

2. Multipliez la différence des carrés par .7854 ; le produit sera l'aire cherchée.

Ou bien, multipliez la somme des deux diamètres par leur différence, et le produit par .7854; le résultat sera la réponse.

Ex.—Si le diamètre AB du cercle extérieur est 221, et le diamètre CD du cercle intérieur 106, quelle est l'airc de la couronne ?

> $221^{2} \times .7854 = 38359,72$ $106^{2} \times .7854 = 8824,75$

> > Réponse 29534,97

Autrement: (2212-1062) × .7854=29534.97.

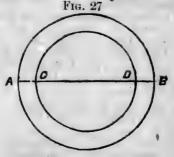


Fig.

D

DES ELLIPSES

PROBLEME XI

Pour trouver l'aire d'une ellipse,

Règle.—Multipliez le grand axe par le petit axe, et le produit par ,7854; le résultat sera la réponse.

Ex.—Quelle est l'aire d'une ellipse dont le grand axe AB a 70 pieds, et le petit axe CD 50 pieds ?



leux circon-

e cercle, et produit sera

ar leur difonse.



produit AB a 70

 $AB \times CD = 70 \times 50 = 3500$ $3500 \times .7854 = 2748.9 = aire$

Ex. 2-Quelle est l'aire d'une ellipse dont les axes sont 16 et 12? $12 \times 16 \times .7854 = 150,70.$

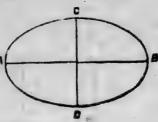


Fig. 28

PROBLEME XII

· Pour trouver le contour d'une ellipse.

Règle. - Elevez au carré les deux axes, et multiplies la racine carrée de la moitié de la somme des deux carrés par 3,1416. Ex.—Quelle la circonférence d'une ellipse dont les axes ont 16 et

18 pieds ?

 $16^2 + 18^2 = 580$, somme des carrés des axes ;

 $580 \div 2 = 290$, moitié de la somme ;

 $\sqrt{290} \times 3,1416 = 53.5$ pieds, longueur de l'ellipse.

PROBLEME XIII

pour trouver l'aire d'un segment elliptique déterminé par une ligne perpendiculaire à l'un des axes.

Régle.—Trouvez l'aire correspondante d'un segment circulaire ; ensuite dites : l'axe perpendiculaire est à l'axe parallèle à la base du segment, comme l'aire du segment circulaire est à l'aire du segment cherché.

Ex. -La hauteur d'un segment elliptique est 10, et les axes sont respectivement 25 et 35 : quelle est l'aire du sgement?

10÷35=.2857, flèche du segment, pour lequel la table donne .18452.

 $.18452 \times 35^{\circ} = 231.57$

25:35:231,57:x=324,2, aire du segment.

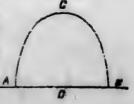
PROBLEME XIV

Pour trouver l'aire d'un segment parabolique.

Règle.—Multipliez la base par la hauteur ; les deux tiers du produit donneront la réponse. Fig. 29

Ex.—Quelle est l'aire d'un segment parabolique dont la base a 26 pouces, et la hauteur 18 pouces? 26 x 18=468, produit de la base par la

(468 × 2) ÷ 3=312 pouces carrés, Réponse. A



TABLEAU

Des aires des segments d'un cercle dont le diamètre est l'unité, pour des flèches variant de 1 à 500 millièmes du diamètre.

	1 -			1 4 000	millièm	es du d	liamèt	re.
Flèche	Aire du segment.	Fleche.	segment.	Aire du segment.	Flèche.	Aire da segment.	Flèche.	ire du gment.
.001 .002 .003 .004 .005 .006 .007 .008 .009 .010 .011 .0 .013 .00 .014 .0015 .016 .017 .00 .018 .00 .019 .002 .002 .002 .002 .002 .002 .002 .00	000 04 .000 11 .000 21 .000 33 .000 47 .000 000 61 .000 000 001 13 .00 001 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 53 .00 01 .00 0	042 .01 043 .01 044 .01: 045 .012 446 .01: 047 .013 448 .013 449 .014 50 .014 50 .016 6 .017 6 .016 6 .017 7 .017 8 .018 7 .019 2 .019 7 .019 2 .019 7 .020 11 020 6 .021 6 .021 6 .021 6 .021 6 .022 6 .023 6 .024 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025 6 .024 6 .025	1 33 .083 1 73 .084 2 14 .085 2 55 .086 2 55 .086 2 97 .087 3 9 .088 81 .089 24 .090 68 .091 11 .092 56 .093 .00 .094 .45 .095 .096 .097 .096 .096 .097 .098 .099 .099 .099 .099 .100 .04 .107 .04 .108 .04 .111 .042 .112 .048 .113 .048 .113 .048 .114 .049 .115 .050 .116 .050 .117 .051 .118 .052 .119 .052	.031 07 .031 62 .032 18 .032 74 .033 30 .033 87 .034 44 .035 01 .035 58 .036 16 .1 .037 90 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1 .1	.124 .0£ .0£ .125 .05 .126 .05 .127 .05 .128 .05 .129 .05 .130 .05 .131 .066 .33 .062 .35 .063 .36 .064 .37 .064 .066 .066 .066 .066 .066 .066 .066	56 00	165 .0 166 .0 167 .0 168 .0 169 .0 170 .0 171 .0 172 .0 173 .0 174 .0 175 .0 176 .0 177 .0 176 .0 177 .0 17	13 90 67 44 22 99 77 55 33 11 90 88 17 66 64
.040 .010 5	3 00-1-		American de la compansión de la compansi	1 2 1 42 at a			13 42 14 23 15 03 15 84	

TABLE (Suite)

t l'unité, pour liamètre

liamètre.	163.	
etametre.	1	9
	10	7.
du du		-
lee ire		.20
A Be		.20
.165 .084 80 .166 .085 54 .167 .086 28		.20
166 .084 80		.21
		.21
168 .087 03		.21
169 .087 78 170 .088 53		.21
171 .089 28 172 .090 04		91
72 .090 04		.21
73 .090 79 74 .091 55		.21
74 .091 55 75 .092 31		.21
76 .093 07		.22
77 .093 83		.22 .22 .22
78 .094 60		.22
79 .095 36 30 .096 13		$.22 \\ .22$
1 .096 90		.22
2 .097 67		.22
3 .098 44		$.22 \\ .22$
5 .099 99		.22
3 .100 77		.23
00 096 13 10 096 90 22 097 67 3 098 44 5 099 22 5 100 77 7 101 55 6 102 33		.23
.102 33		.23 $.23$
.103 90		.23
.104 68		.23
.105 47		.23
		$.23 \\ .23$
.107 06 .107 84		.23
. 108 63		.24
109 43 110 22		.24
$110\ 22$ $111\ 02$.24
111 82		.24
112 62		.24
113 42 114 23	M	.24
15 03		.24
15 84		.24

						,			_
Flèche.	Aire du segmeut.	Fleche.	Aire du segment.	Flèche.	Aire du segment.	Flèche.	Aire du segment.	Flèche	Aire du segment.
.206	.116 65	.250	.153 54	.294	.192 68	.338	.233 58	.382	.275 80
.207	.117 46	.251	.154 41	.295	.193 59	.339	.234 52	.383	.276 77
.208	.118 27	.252	.155 28	.296	.194 50	.340	.235 47	.384	.277 74
.209	.119 08	.253	.156 14	.297	.195 42	.341	.236 42	385	.278 72
.210	.119 89	.254	.157 01	.298	.196 33	.342	.237 36	386	.279 69
.211	.120 71	.255	.157 89	.299	.197 25	.343	.238 31	387	.280 66
.212	.121 52	.256	.158 76	.300	.198 16	.344	.239 26	.388	.281 64
.213	.122 34	.257	.159 63	.301	.199 08	.345	.240 21	.389	.282 61
.214	.123 16	.258	.160 51	.302	.200 00	.346	.241 16	.390	.283 59
.215	.123 98	.259	.161 38	.303	.200 92	.347	.242 12	.391	.284 56
.216	.124 81	.260	.162 26	.304	.201 84	.348	.243 07	.392	.285 54
.217	.125 63	.261	.163 14	,305	.202 76	.349	.244 02	.393	.286 52
.218	.126 45	.262	.164 01	.206	.203 68	.350	.244 98	.394	.287 49
.219	.127 28	-263	.164 89	.307	.204 60	.351	.245 93	.395	.288 47
.220	.128 11	.264	.165 78	.308	.205 52	.352	.246 88	.396	.289 45
.221	.128 94	.265	.166 66	.309	.206 45	.353	.247 84	.397	.290 43
.222 .223 .224 .225	.129 77 .130 60 .131 43 .132 27	.266 .267 .268 .269	.167 54 .168 43 .169 31 .170 20	.310 .311 .312 .313	.207 37 .208 30 .209 22 .210 15	.354 .355 .356 .357	.24880 $.24975$ $.25071$ $.25167$.291 41 .292 39 .293 36 .294 34
.226	.133 10	.270	.171 08	.314	.211 08	.358 $.359$ $.360$.252 63	.402	.295 33
.227	.133 94	.271	.171 97	.315	.212 01		.253 59	.403	.296 31
.228	.134 78	.272	.172 86	.316	.212 94		.254 55	.404	.297 29
.229	.135 62	.273	.173 75	.317	.213 87	.361	.255 51	.407	.298 27
.230	.136 46	.274	.174 64	.318	.214 80	.362	.256 47		.299 25
.231	.137 30	.275	.175 54	.319	.215 73	.363	.257 43		.300 23
.232	.138 15	.276	.176 43	,320	.216 66	.364	.258 39		.301 22
.233	.138 99	.277	.177 33	.321	.217 59	.365	.259 35	.409	.302 20
.234	.139 84	.278	.178 22	.322	.218 53	.366	.260 32	.410	.303 18
.235	.140 68	.279	.179 12	.323	.219 46	.367	.261 28	.411	.304 17
.236	.141 53	.280	.180 01	.324	.220 40	.368	.262 24	.412	.305 15
.237	.142 38	.281	.180 91	.325	.221 34	369	.263 21	.413	.306 14
.238	.143 23	.282	.181 81	.326	.222 27	.370	.264 17	.414	.307 12
.239	.144 09	.283	.182 71	.327	.223 21	.371	,265 14	.415	.308 11
.240	.144 94	.284	.183 61	.328	.224 15	.372	.266 11	416	.309 09
.241	.145 79	.285	.184 52	.329	.225 09	.373	.267 07	.417	.310 08
.242	.146 65	.286	.185 42	.330	.226 03	.374	.268 04	.418	.311 06
.243	.147 51	.287	.186 32	.331	.226 97	.375	.269 01	.419	.312 05
.244	.148 37	.288	.187 23	.332	.227 91	.376	.269 98	.420	.313 04
.245	.149 23	.289	.188 14	.333	.228 85	.377	.270 95	.421	.314 02
.246	.150 09	.290	.189 04	.334	.229 80	.378	.271 92	.422	.315 01
.247 .248 .249	.150 05 .150 95 .151 81 .152 68	.291 .292	.189 95 .190 86	.335 .336 .337	.230 74 .231 68	.379 .380	.272 89 .273 86	.423 .424	.316 00 .316 99

Flèche.	Aire du segment.	Flèche.	Aire du segment.						
.426	.318 97	.441	.333 83	.456	.348 75	.471	.363 71	,486	.378 70
.427	.319 95	.442	.334 82	.457	.349 75	.472	.364 71	.487	.379 70
.428	.320 94	.443	.335 82	.458	.350 74	.473	.365 71	.488	.380 70
.429	.321 93	.444	.336 81	.459	.351 74	.474	.366 71	.489	.381 69
.430	,322 92	.445	.337 81	.460	.352 74	.475	.367 70	.490	·382 69
.431	323 91	.446	.338 80	.461	.353 73	.476	.368 70	.491	,383 69
.432	324 90	.447	.339 79	.462	.354 73	.477	.369 70	.492	.384 60
.433			.340 79						.385 69
.434			.341 78						.386 69
.435	327 9	450	342 78	.465	.357 72	.480	.372 70	.495	.387 69
.436			.343 77					.496	.388 69
.437	.329 80	.452	.344 77	.467	.359 72	.482	.374 70	.497	.389 69
.438			.345 76					.498	,390 69
.439	.331 85	.454	.346 76	.469	.361 71	.484	.376 70	.499	,391 69
,440	.332 84	.455	.347 75	.470	.362 71	.485	.377 70	.500	.392 69

Tsage de cette table

Paur trouver faire d'un segment de cercle,

REGLE.—Printers la fleur : houteur du segment par le diamètre du cercle, et dutaire : houteur du segment par le diamètre du cercle, et dutaire : houteur du segment la colonne intitulée l'éche : prenez, dans la colonne située à droite, l'aire correspondante, qui, multipliée par le carré du diamètre, donnera l'aire du segment.

Ex.—Quelle est l'aire d'un segment de cercle dont la hauteur

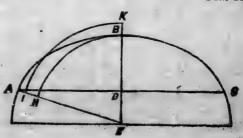
a 34 pieds, le diamètre du cercle étant de 50 pieds?

 $3\frac{1}{4}$ =3.25, et $325 \div 50$ =.065. L'aire correspondante à .065 dans la table est .021659. .021659 × 50^2 =54.1475 pieds carrés.

Manière de trouver la longueur d'une courbe elliptique quand la figure est moindre que la moitié de l'ellipse.

Fra. 31

Supposez que la longueur de la ligne courbe à trouver soit ABG; prolongez la ligne BD juaqu'en E, centre de l'ellipse; menez la ligne droite EA, et du centre E, avec la distance EB, tracez l'arc BH; divi-



.486 .378 70 .487 .379 70 .488 .380 70 .489 .381 69 .490 .382 69 .491 .383 69 .492 .384 69 .493 .385 69

.496 .388 69 .497 .389 69 .498 .390 69 .499 .391 69 .500 .392 69

494 .386 69

.495 .387 69

par le diala colonne oite, l'aire nètre, don-

le hauteur

quand la

Fig. 31

sez AH en deux parties égales : avec le rayon EI, tracez l'arc IK, qui sera approximativement la moitié de l'arc ABC.

SECTION III

DES SOLIDES BORNÉS PAR DES FACES PLANES

Solide. —Un solide a trois dimensions, savoir : la longueur, la largeur, et l'épaisseur ou la hauteur.

1. Cube.—Un cube est un solide limité par six carrés égaux; ces

carrés sont parallèles deux à deux.

2. Prisme—Un prisme est un solide dant toutes les faces latérales sont des parallèlogrammes, et les bases des polygones.

3. Parallélépipède—Un parallélépipède est un prisme dont les bases sont des parallélogrammes. Un parallélépipède est limité par six parallélogrammes, qui sont égaux deux à deux.

4. Pyramide—Une pyramide est un solide dont la base est un polygone quelconque, est dont les faces latérales sont des triangles qui se terminent en un point commun, nommé sommet de la pyramide.

5. Un Tronc de pyramide est la partie inférieure d'un pyramide

coupée par un plan parallèle à la base.

6. Un coin est un solide à cinq faces, dont deux sont des parallélogrammes qui se rencontrent; la base est un rectangle, et les bouts sont des triangles.

La coin n'est autre chose qu'un prisme triangulaire couché sur

une face latérale, que l'on considère comme base du coin.

7. Le prismoide est un solide dont les bases sont parallèles, mais non semblables, et les côtés sont des quadrilatères.

DU CUBE ET DES PARALLÉLÉPIPÈDES

PROBLÈME

Pour trouver la surface latérale d'un prisme.

Règle.—Multipliez le périmètre de la base par la longueur du prisme; vous obtenez ainsi la surface latérale; ajoutez l'aire des deux bases, et vous aurez la surface totale.

Ex.—Quelle est la surface d'un prisme dont la base est nu hexagone régulier ayant 2 pieds 3 pouces de côté; et la hauteur 11 pieds?

2 pieds 3 pouces font 27 pouces.

27 × 6=162 pouces, périmètre de la base ;

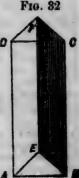
Hauteur 11 pds ou 132 pouces;

 $132 \times 162 = 21384$ pouces carrés.

21384÷144=148,5 pieds carrés

AUTRE EXEMPLE, —Quelle est la surface totale du prisme triangulaire AC (fig. 32), ayant pour o base un triangle équilatéral de 1 pied de côté, et ayant 5 pieds de hauteur?

D'après le tableau des polygones réguliers, page 32, l'aire des déux bases sera 0.433 × 2 ou 0.866; le périmètre du prisme est 3, et la surface latérale égale 3 × 5 ou 15; par suite, la surface totale, en pieds carrés, égale 15,866.



PROBLÈME

Pour trouver le volume d'un parallélépipède.

Règle.-Multipliez l'aire de la base par la hauteur, et le produit

exprimera le volume demandé.

Ex. 1—Trouvez le nombre de gallons que contient une citerne dont la base est un carré ayant 5 pds 4 pouces de côté, et dont la hauteur a 6 pds 8 pcs ?

Fig. 33

5 pds 4 pcs = 64 pouces $64^2 = 4096$ 6 pds 8 pcs = 80 pouces $4096 \times 80 = 327680$ $327680 \div 1728 = 189,63$ pieds cubes $189,63 \times 6,25 = 1185,17$ gallons Un pied cube contient 6 gallons et $\frac{1}{4}$.



Ex. 2—Quel est le volume d'un prisme de granit de 9 pds 2 pcs de longueur, les bouts ayant 12 pcs sur 16? Quelle sera le poids si le pied cube pèse 169 livres?

9 pds 2 pcs =110 pcs $16 \times 12 = 192$ pcs carrés, aire de la base $192 \times 110 = 21120$, volume en pouces cubes $21120 \div 1728 = 12,22$ pieds cubes $12.22 \times 169 = 2065$ livres

DES PYRAMIDES

PROBLEME.

Pour trouver la surface latérale d'une pgramide régulière.

Règle.—Multipliez le périmètre de la base par la moitié de l'apothème, ou de la hauteur de l'un des triangles latéraux; le produit exprimera la surface latérale; ajoutez l'aire de la base, et vous aurez la surface totale.



t le produit

une citerne

et dont la

pds 2 pcs e poids si

33 ·

Ex, Quelle est la surface latérale d'une pyramide triangulaire régulière, chaque côté de la base ayant 8 pieds, et l'apothème de la pyramide ou la hauteur des triangles latéraux ayant 20 pieds.

8×3=24 pieds, périmètre de la base

2)480

240 pds carrés, surface latérale.



Fig. 34

PROBLÈME IV

Surface latérale d'une pyramide tronquée régulière.

Règle.—Multipliez la demi-somme des perimètres des deux bases par l'apothème du tronc, qui est la hauteur des trapèzes latéraux; vous aurez ainsi l'expression de la surface latérale; ajoutez-y les aires des bases, et vous aurez la surface totale.

Ex. Quelle est la surface latérale d'un tronc de pyramide octogonale régulière l'apothème étant de 42 pds, chaque côté de la grande base ayant 5 pieds, et chaque côté de la petite base ayant 3 pieds?

 $5 \times 8 = 40$ pieds, périmètre de la base inférieure.

 $3 \times 8 = 24$ pieds, périmètre de la base supérieure.

64 pieds, somme des périmètres. 32 pieds, demi-somme des périmètres.

 $32 \times 42 = 1344$ pieds carrés, aire de la surface latérale.

PROBLÈME V

Volume de la pyramide.

Règle, -Trouvez l'aire de la base, et multi-

pliez par à de la hauteur.

Nota. Cette règle suit de celle des prismes, parce qu'une pyramide est le tiers du prisme de même base et de même hauteur; il en résulte que le volume d'une pyramide, soit droite soit oblique, est égal au-produit de l'aire de la base par le à de la hauteur.



Frg. 35

ère.

itié de aux; le a haso.



Ex.—Quelle est le volume d'une pyramide dont la base ABCD est un carré de 30 pieds de côté, et dont la hauteur perpendiculaire EF est de 25 pieds?

30 × 30=900 pieds carrés, aire de la base.

 $25 \div 3 = 81$

 $900 \times 8_{3} = 7500$ pieds cubes, volume de la pyramide.

Nota.—Par cette règle, les marbriers peuvent facilement trouver le volume et le poids d'une pièce pyramidale, en consultant le tableau des poids spécifiques, où ils trouveront le poids du pied cube ou du pouce cube.



Frg. 36

PROBLEME VI

Volume d'un tronc de pyramide

REGLE.—Additionnez les aires des deux bases, et ajoutez au total la racine carrée du produit de ces mêmes bases; et multipliez le résultat par le § de la hauteur perpendiculaire;

le produit sera le volume cherché.

Ex.—Quelle est le volume d'un tronc de pyramide en marbre, dont la base inférieure ABCD est un carré de 20 pouces de côté, la base supérieure FH un carré de 14 pouces de côté, et dont la hauteur a 8 pds 4 pcs? quel sera le poids, si chaque pied cube pèse 169 livres?

20³=400 pouces carrés, aire de la base infér.

14²=196 pcs carrés, aire de la base supérieure

596 somme des aires. 8 pds 4 pcs=100 pouces; 100÷3=33\frac{1}{3}

> $\sqrt{400 \times 196}$ =280 (596+280) × 33 $\frac{1}{8}$ =29200 pouces cubes, 29200÷1728=16,9 pieds cubes. Le poids sera 16.9 × 169=2856 livres,

Des coins et des prismoïdes

PROBLÈME VII

RÉGLE. — Multipliez l'aire de la base du coin par la moitié de la hauteur ; le produit exprimera le volume.





Frg. 36



.

Frg. 37



· la moitié de

Ex.—Quel est le volume d'un oin dont la base est un rectangle yant 27 pieds en AB et 8 pieds en BD, et dont la hauteur perpendicu aire a 220 pieds?

Aire de la base 27×8 ou 216 pds c. $216 \times 11 = 2376$ pieds cubes, volume du coin.

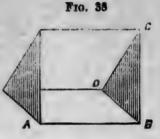


Fig. 39

PROBLÈME VIII

Volume d'un prismoïde

REGLE.—A l'aire des deux bases, ajoutez 4 fois l'aire de la section équidistante des bases ; cette somme, multipliée par } de la hauteur, donne l'expression du volume.

Ex.—Quel est le volume d'un prismoïde dont les bases sont des rectangles, ayant l'un 14 pouces sur 12, et l'autre 6 pouces sur 4, et dont la hauteur a 30 pieds 6 pouces?

 $14 \times 12 = 168$ pouces carrés, base inférieure. $6 \times 4 = 24$ pouces carrés, base supérieure.

192 pouces carrés, somme des bases. A

 $(14+6) \div 2 = 10$ $(12+4) \div 2 = 8$

> 80 4

320 pouces carrés, 4 fois la section du milieu.

192

512

61 de la hauteuren pouces.

512

3072

31232 pouces cabes.

31232 ÷ 1728=18,074 pieds cubes.

SECTION IV

Cylindre, cone et sphère. - Définitions.

1. Un cylindre est un solide uniforme dans sa longueur, dont les bases sont deux cercles égaux et parallèles.

2. Un cone est une pyramide dont la base est un cercle.

3. Un tronc de cône est la partie inférieure d'un cône coupé per

un plan parallèle à la base.

4. Un conoïde est un solide formé par une parabole ou une hyper bole tournant autour de son axe ; on dit aussi, dans ces cas, pare boloide, hyperboloide.

5. Le sphéroïde est un solide formé par la révolution d'un ellipse autour de son axe ; on dit aussi, dans ce cas, ellipsoide.

6. La sphère est un solide terminé par une surface dont tous le points sont à égale distance d'nn point intérieur appelé centre. 7. Le rayon d'une sphère est une ligne menée du centre à la sur-

face.

8. Le diamètre d'une sphère est une ligne droite passant par le

centre et se terminant de part et d'autre à la surface.

9. Un segment sphérique est une partie de la sphère compris entre deux plans parallèles; les deux cercles déterminés par ce plans sont les basce du segment, et leur distance en est la hauteur. Si l'un des plans est tangent à la sphère, on a un segment i

une base.

10. Une zone est une partie de la surface de la sphère comprise entre deux plans parallèles.

La hauteur de la zone est la distance des deux plans.

Si l'un des plans est tangent à la sphère, la zone prend le non de calotte mhérique.

11. On appelle tore un solide semblable à un anneau de fer rond 12. Le parabole est une section d'un cône par un plan parallèle

au côté.

13. Une hyperbole est une section d'un cône par un plan quelconque qui ne coupe pas toute la surface latérale.

14. Une ellipse est une section d'un côme par un plan qui coupe

toute la surface latérale.

15. Le grand axe et le petit axe se coupent à angle droit at centre de l'ellipse.

PROBLÈME 1

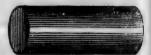
Surface d'un cylindre.

Règle. - Multipliez la circonférence de la base par la hauteur; le produit exprime la surface latérale. Pour avoir la surface totale, ajoutez à ce produit les aires des deux bases.

Ex. Quelle est la surface d'un cylindre, de 3 pieds de diamètre

et 23 pieds de longueur? Fig. 40

 $3 \times 3,1416 = 9,42477$ $9.42477 \times 23 = 216,76971$ pieds carrés, surface latérale.



n cercle. n cône coupé pu

ole ou une hyperans ces cas, para

révolution d'un cas, ellipsoide. face dont tous le appelé centre. lu centre à la sur-

ite passant par l rface.

sphère compris éterminés par ce en est la hauteu, a un segment

a sphère compris

x plans. zone prend le non

nneau de fer rond. un plan parallèle

par un plan quel e.

un plan qui coupe

à angle droit as

e par la hauteur; avoir la surface ses. Dieds de diamètre

IG. 40

PROBLEME

Volume d'un cylindre.

Règle.—Multipliez l'aire de la base par la hauteur ; le produit exprimera le volume.

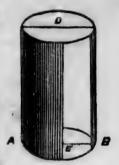
Ex. 1—Quel est le volume d'un cylindre dont le diamètre AB est 16 pieds, et la hauteur de 28 pieds?

 $16^{3} = 256$ $256 \times .7854 = 201,0624$ $201,0624 \times 28 = 5629,7472$ pieds cubes.

Ex. 2.—Le minot de Winchester est une mesure cylindrique de 18½ pouces de diamètre et d'une profondeur de 8 pouces : quelle est sa capacité?

Aire de la bese . $.18,5^{\circ} \times .7854 = 268,8025$ $268,8025 \times 8 = 2150,42$ pouces cubes, capacité

demandée.



Nota.—Par cette règle, tout inspecteur de poids et de mesures peut déterminer exactement la capacité des mesures soumises à son inspection, soit mesure de liquide ou toute autre, en réduisant la capacité en pouces cubes, et en divisant par le nombre de pouces cubes que doit contenir cette mesure.

Les diviseurs pour mesures sont dans la table des poids et

esures, page 6.

Ex. 3.—Quelle est la capacité d'une chaudière de 14 pds 3 pcs en longueur, et 5 pds 4 pcs de diamètre? quelle est la capacité en gallons?

14 pds 3 pcs font 171 pcs.

5 pds 4 pes font 64 pouces $64^{\circ} \times .7854 = 3217 \text{ pouces carrés, aire de la base}$ $(3217 \times 171) \div 1728 = 319,16 \text{ pieds cubes}$ $319.16 \times 6.25 = 1994.75 \text{ gallons.}$

Nota.—La multiplication étant plus facile à faire que la division, au lieu de diviser par 1728, on peut multiplier par le nombre inverse 0,000 5787, ce qui donne également la traduction des pouces cubes en pieds cubes.

PROBLÈME III

Pour trouver la surface d'un cône

Règle.—Multipliez la circonférence de la base par l'apothème, ou par la longueur du côté du cône; la j du produit exprimera la surface latérale du cône; pour avoir la surface totale, ajoutes l'aire de la base.

F10. 42

Ex.—Le diamètre AB de la base d'un cône et de 3 pds, et l'apothème AC de 15 pds; quelle est la surface latérale?

 $3 \times 3,1416 = 9,42477$ pds, périmètre de la base $(9,42477 \times 15) \div 2 = 70,686$ pieds carrés, surface latérale du cône.



PROBLÈME IV

Pour trouver le volume d'un cône

REGLE.—Multipliez l'aire de la base par le 3 de la hauteur perpendiculaire; le produit exprimera le volume du cône.

Ex.—Quel est le volume d'un cône dont la hauteur perpendiculaire cd est de $10\frac{1}{2}$ pieds, et la circonférence de 28,27 pieds? $28,27 \div 3,1416 = 9$; $9^2 = 81$

 $81 \times .7854 = 63,6174$ pieds carrés, aire de la base $10,5 \div 3 = 3,5$ pieds, tiers de la hauteur $63.6174 \times 3\frac{1}{2} = 222,6609$ pieds cubes, volume

PROBLÈME V

Pour trouver la surface d'un cône tronqué.

Règle.—Multipliez la somme des deux circonférences des deux bases par la ½ longueur de l'apothème; le produit exprimera la surface latérale; en ajoutant l'aire des deux bases, vous aurez la surface totale.

Nota. Cette règle est précisément la même que pour une pyramide tronquée.

PROBLEME VI

Pour trouver le volume d'un cône tronqué.

Régle.—La règle est la même de celle d'une pyramide tronquée voir probl VI, sect. III).

SPHÈRE

PROBLÈME VI

Pour trouver la surface d'une sphère.

Règle.—Multipliez la circonférence par le diamètre ; ou bien le carré du diamètre par 3.1416; le produit exprime la surface de la sphère.

F10. 42



Ex.—Quelle est la surface d'une sphère dont le diamètre est 7 pieds?

 $7 \times 3,1416 = 21,9912$ pieds, circonférence. $21.9912 \times 7 = 153.9384$ pieds carrés, surface.

Autrement: $7^{3} \times 3,1416 = 49 \times 3,1416 = 153,94$ pieds carrés.



PROBLÈME VIII

Superficie d'un segment sphérique ou d'une zone.

Règle.—Multipliez la hauteur de la zone ou du segment par la circonférence de la sphère dont le segment fait partie; le produit exprime la surface convexe du segment, c'est-à-dire l'aire de la zone.

Fig. 44

iteur perpendi-28,27 pieds ? la base

ences des deux

it exprimera la s, vous aurez la

pour une pyra-

ramide tronquée

de la hauteur u cône.

ur volume

qué.

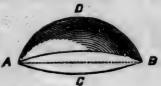
qué.

quelle sera la surface d'une zone ABD dont la hauteur CD est de 9 pouces?

d'une sphère est de 42 pouces,

Ex.—Si l'axe ou le diamètre

2×3.1416=131,9472 pcs, cir. 9 hauteur.



1187,5248 surface en pouces carrés.

PROBLÈME IX

Volume de la aphère

REGLE.—Multipliez la circonférence par le carré du diamètre ; le à du produit sera la réponse.

Ou bien, multipliez le cube du diamètre par la valeur décimale .5236; le produit exprimera le volume de la sphère.

Ex.—Quel est le volume d'un globe dont le diamètre est de 12 pouces ?

 $12^2 \times 3.1416 = 452,3904$ pouces carrés, surface du globe. $(472,3904 \times 12) \div 6 = 904,78$ pouces cubes.

iètre ; ou bien le e la surface de la Ou bien, $12^a = 1728$.

 $1728 \times .5236 = 904,78$ pouces cubes.

Nota.—.0,5236 est la sixième partie de 3,1416, de même que 0,7854 est le quart de 3,1416.

PROBLEME X

Volume du segment sphérique.

REGLE.—A trois fois le carré du rayon AB, ajoutez le carré de la hauteur BC, multipliez la somme par la hauteur, et le produit par .5236.

Ex.—Quel est le volume d'un segment sphérique ABC dont la hauteur DC est de 8 pieds, et le diamètre CE de la base, de 14 pieds?

$$7^2 = 49$$

$$49 \times 3 = 147$$

 $8^9 = 64$

$$211 \times 8 = 1688$$

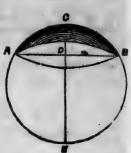


FIG. 45

1688 × .5236 = 833,836 pieds cubes.

Nota.—Si le diamètre de la base du segment n'est pas connu, mais si le diamètre de la sphère et la hauteur du segment sont connus, l'opération se fait comme suit :

RÈGLE.—De trois fois le diamètre de la sphère soustrayez deux fois la hauteur du segment, multipliez le reste par la hauteur du segment, et le produit par .5236.

PROBLÈME XI

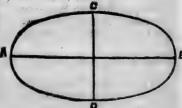
Volume d'un sphéroïde ou ellipsoïde.

Règle.—S'il s'agit de l'ellipsoïde plat, multipliez le petit axe par le carré du grand, et le résultat par .5236.

S'il s'agit de l'ellipsoïde long, multipliez le grand axe par le carré du petit, et le résultat par .5236.

F1G. 46

Ex.—Quel est le volume de l'ellipsoïde platet de l'ellipsoïde long, les axes étant respectivement 30 et 20 ?



20° = 400 400 × 30 = 12 000 12 000 × .5236 = 6 283 unités cubes (ellipsotde long).

Conoïdes paraboliques, fuseaux.

PROBLÈME XII

Volume d'un conoïde parabolique.

Règle.—Multipliez le carré du diamètre de la base par la hauteur et le produît par .3927(qui est la de .7854); le résultat exprimera le volume.

Fig. p47

Ex.—Quel est le volume d'un conoïde parabolique, dont la hauteur PF est 60, et le diamètre CD de la base, de 100 pouces?

 $10\,600 \times 60 \times .3927 = 235\,620$

PROBLEME XIII

Volume des conoïdes paraboliques tronqués.

Règle.—Multipliez la somme des carrés des diamètres AB et CD des deux bases par la hauteur EF du trone, et le produit par .3927 (la ½ de .7854); le résultat exprimera le volume.

Ex.—Quel est le volume d'un tronc de conoïde parabolique ABCD, dont le diamètre CD est 54, le diamètre AB 28, et la hauteur EF 18 pouces?

 $\begin{array}{c} 54^2 = 2916 \\ 28^3 = 784 \end{array}$

3700 3 700 × 18 × .3927=26 153.82 7

PROBLÈME XIV

Volume d'un fuseau parabolique

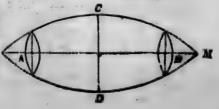
REGLE.—Multipliez le carré du diamètre CD du milieu, par la longueur LM, et le produit par .418 88 (ou 15 de .7854); le résultat exprimera le volume.

FIG. 48

Ex. Trouvez le volume d'un iuseau parabolique LM CD, si LM est 100 et le diamètre CD 40.

40°=1600 L.

40°=1600 1600×100×.41888= 67 020,8 Réponse.

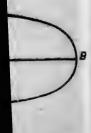




'est pas connu, a segment sont

ère soustrayez este par la hau-

ez le petit axe and axe par le



long).

PROBLEME XV

Volume d'un tronc de fuseau parabolique tronqué aux deux bouts, à égale distance du centre.

REGLE.—Additionnez 8 fois le carré du grand diamètre CD avec trois fois le carré du petit et 4 fois le produit des diamètres; multipliez cette somme par la longueur AB, et le produit par ,05236 (26 de 3,1416); le résultat exprimera le volume.

Ex.—Quel est le volume d'un tronc de fuseau parabolique dont la longueur AB est 60, le diamètre CD 40, et le diamètre des bouts 30 pouces?

$\overline{40^2} = 1600$	$\overline{30^9} = 900$
12 800 2 700	2 700
15 500 4 800	30 × 40 × 4 = 4 800
20 300 × 60 × 0	5936—63 774 41

PROBLÈME XVI

Volume du tore ou anneau cylindrique

RÈGLE.—Ajoutez au diamètre intérieur l'épaisseur de l'anneau; multipliez la somme par le carré de l'épaisseur, et le produit par 9.870 (carré de 3,1416).

Ex.—Trouvez le volume d'un anneau d'ancre, dont le diametre intérieur est 8 pouces, et l'épaisseur 3 pouces ?

3×8=11 3×3=9, carré de l'épaisseur. 11×9=99 99×9.870=977.13, volume.

Force des Poutres

En admetiant que le maximum de la tension, pour le fer, soit de 51 520 lbs au pouce carré, quelle doit être la hauteur d'une poutre en fer à son point d'appui dans un mur, si l'épaisseur est 3 pouces, et la longueur 66 pouces, pour supporter à l'extrémité un poids de 2 tonnes de 2240 lbs, comme dans la figure suivante?

aux deux

diamètre CD uit des dia-AB, et le prora le volume.

parabolique diamètre des

900

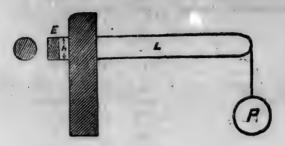
00

4 800

sseur de l'anseur, et le pro-

nt le diamètre

ur le fer, soit hauteur d'une l'épaisseur est à l'extrémité la figure sui-



Formule.
$$\frac{teh^2}{6}$$
=PL

P. . poids,

L . longueur du levier,

e. . épaisseur,

h. hauteur, en pouces,

La tension ou force de rupture est représentée par t

Ainsi,
$$\frac{51\ 520 \times 3 \times h^2}{6}$$
 =4 480 lbs × 66
25 760 × h² = 295 680
295 680 ÷ 25 760=11.47 h^2
 $\sqrt{11.47}$ =3.38 pouces .h

Quelle doit être l'épaisseur d'un levier en fer, à son point d'appui, pour supporter 1½ tonne, la longueur du bras : tant de 18 pouces, et la hauteur 2½ pouces?

$$\frac{51\ 520 \times e \times 24^{\circ}}{6} = 3\ 360 \times 18$$
$$43\ 480 \times e = 60\ 480$$

e=1.39 pouce.

Quelle sera la force, au pouce carré de section, sur une poutre en fer, de 56 pouces de longueur, 3 pcs d'épaisseur et 5 pcs de hauteur, supportant un poids de 5 000 à l'extrémité?

Ce poids est trop grand pour qu'on puisse travailler avec sûreté; alors il faut prendre la poutre plus courte ou à un point plus rapproché du mur.

Quelle doit être la longueur de cette poutre pour qu'elle ait à supporter 8 000 lbs seulement au pouce carré?

$$\frac{8\ 000 \times 3 \times 5^{2}}{6} = 5\ 000 \times L$$

$$100\ 000 = 5\ 000 \times L$$

$$L = 20\ pouces$$

Si la poutre ne peut être raccourcie, il faudra la charger d'un poids moindre.

Quel devrait être le poids chargeant cette poutre, pour que la tension n'excédât pas 8 000 au pouce carré ?

$$\frac{8.000 \times 3 \times 5^{\circ}}{6} = P \times 56$$

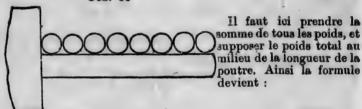
$$P = 100\ 000 \div 56 = 1785 \$ \text{ lbs}$$

Si la section de la poutre est un cercle au lieu d'un rectangle (comme à la figure 30), alors l'épaisseur et la hauteur sont égales, et $e \times h^2$ devient $h \times h^2$ ou h^3 . La formule prend la forme suivante :

$$\frac{th^3}{6} = PL$$

Maintenant, supposons qu'au lieu d'être placé à l'extrémité, le poids soit étendu sur toute la longueur, comme l'indique la figure suivante.

Frg. 86



$$\frac{teh^2}{6} = \frac{1}{3}PL$$
 on $\frac{teh^2}{3} = PL$

Il faut donc diviser par 3 et non par 6.

F1G 87

Dans la figure suivante, la poutre est supportée par les deux bouts, et le poids se trouve au milieu. Le point de rup ture serait au milieu; donc le levier est égal à la \frac{1}{2} distance entre les points d'appui.

Formule
$$\frac{teh^{9}}{6} = \frac{1}{2}P.\frac{1}{2}L^{9} \text{ ou } \frac{teh^{9}}{1.5} = PL$$



* Le point, employé dans les formules, indique la multiplicaion ; ainsi 4P.4L signifie 4P multiplié par 4L. our que la

rectangle sont égales, forme sui-

xtrémité, le l'indique la

prendre la les poids, et oids total au ongueur de la i la formule

la multiplica-

Lorsque la poutre est solidement arrêtée aux deux bouts, comme dans la figure suivante, voici la formule : Frg. 88

teh2 = PL Mais lorsque le poids est étendu sur toute la lon-gueur, on a la formule : $2 teh^2 = PL$

Table des poids que peuvent supporter avec sécurité les corps ci-dessous par pouces carrés de section.

Fer	. 8 586 lbs.	Epinette	556	lbs.
Fonte.	.5 152 "	Hétrel	456	66
Bronze	2 688 "	Pin rouge1	456	66
Chêne africain	2 464 "	Cèdre du Liban1	456	66
Frêne américain	.1 792 "	Cyprès1	344	6.6
Teak et frêne anglais	.2 128 "	Cèdre des Antilles l	344	"
Merisier	.1 904 "	Pin Blanc 1	120	4.6
Chêne anglais	.1 680 "	Orme	784	61
Mahogany	.1 680 "			

Ouvrages d'entrepreneur

L'ouvrage se mesure de différentes manières, savoir :

1° Maçonnerie, à la toise carrée avec épaisseur de 2 pieds;
2° Peinture, plâtrage, pavage, etc., par verge carrée;

3° Planchers, cloisons, toiture, etc., par pied carré;

4° Ouvrages en briques, par 1000 briques, ou par pied cube.

BRIQUES

L'ouvrage en briques est estimé a 11 brique d'épaisseur. Si un mur se trouve avoir plus ou moins que l'épaisseur conventionnelle, il peut être réduit comme suit :

REGLE.-Multipliez la superficie du mur par le nombre de demi-briques que contient l'épaisseur ; le tiers du produit sera le

nombre cherché.

Règle approximative mise en usage très souvent, comme suit :

Le nombre de pieds cubes d'un mur divisé par 22.5, égale le nombre de briques.

BRIQUES ET LATTES

Dimensions

15 221	briques	communes	au pied	cube, pour	mur de	8 ponces
		interior and of				
371	NO . 188	The Local Control Control	A ARCHAS	18 6 To 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	3 144 187	20 "

Les lattes sont de 2 a 3 pouce d'épaisseur sur 4 pieds de longueur, et généralement posées à 1 de pouce de distance : le paquet est de 100 lattes.

Brique blanche de Stourbridge 91 sur 45 et 28 pouces. Un paquet de lattes et 500 elous couvriront 41 verges carrées.

Ex.—Combien faut-il de briques pour une bâtisse de 30 pieds en carré, 20 pieds de hauteur 12 pouces d'épaisseur, le pignon triangulaire étant haut de 12 pieds, et ayant une épaisseur de 8 pouces?

30 × 6=180...1 pignon 30 × 6=180...

 $360 \times 15 = .$ 5 400 30+30=60 murs des côtés 30+30=60 " bouts

20. hauteur

 $2400 \times 22,5 =$ 54 000 59 400 briques.

EXCAVATION

24 pieds cubes de sable, 17 pieds cubes de glaise, 18 pieds cubes de terre, 13 pieds cubes de craie, correspondent à 1 tonne pour chaque espèce ; 1 verge cube de terre tassée occupe 11 verge après avoir été remuée, et contient 21 minots, un voyage ordinaire.

Poids d'un pied cube des substances communes.

Sable tasse	112,5	
remué	13te 00	46 35
Terre		66
Sol commun	124	
"très fort	127	.66
Glaise		66
Glaise et pierre	160	66
Pierre commune	158	66
Brique	119	64
Granit		64
Marbre		
Une verge cube de sable pese	3 037	6.6

CIMENT HYDRAULIQUE

la

pl

rei

La construction d'un mur en briques, de 51 verges en carré, exige 11 verge cube de chaux de craie, et 3 verges cubes de sable mouvant; ou l verge cube de chaux de pierre, 34 voyages de sable ; ou 36 minots de ciment et 36 minots de sable.

Un voyage de mortier est de 27 pieds cubes, et prend pour le préparer 9 minots de chaux et une verge cube de sable ; la chaux et le sable diminuent de 1 en volume lorsqu'on fait le mortier.

ds de lone ; le pa-

carrées.

e 30 pieds le pignon sseur de 8

riques.

pieds cubes tonne pour verge après dinaire.

112,5 livres 65 " 93 "

124 " 127 ." à 136 "

160 " 158 " 119 " 169 "

3 à 162 '' 3 037 ''

es en carré, ibes de sable ges de sable ;

rend pour le le ; la chaux le mortier. Ainsi que le ciment et le sable, l'eau requise pour faire le mortier est à du volume.

Un quart de ciment est de 5 minots et pèse 3 quintaux.

Un minot de ciment couvrira 1 verge carrée d'un pouce d'é-

ou la verge carrée de à pouce d'épaisseur

Une toise cube de pierro a 6 pieds de long, 6 pieds de large et 6 de hauteur.

Une toise cube de pierre fait 2 toises de maçonnerie.

TOISÉ DE LA MAÇONNERIE

REGLE.—Trouvez le volume d'un mur en pieds cubes, et divisez par 72, le quotient est le nombre de toises de maçonnerie.

L'ouvrage des plâtriers se mesure généralement à la verge carrée pour les murs et plafonds, mais les moulures et ornements se mesurent au pied linéaire.

SCIAGE DU BOIS

Le soiage du bois se mesure par 100 pieds carrés

REGLE.—Si la pièce est un plançon, multipliez la largeur au milieu par la longueur, multipliez le résultat par le nombre de traits de soie, et divisez par 100.

Ex.—Combien y a-t-il de pieds carrés de sciage dans un plancon de 50 pieds de longueur sur 15 pouces de largeur, le nombre de traits étant 10 ?

 $50 \times 1,25 \times 10 = 625$ pieds carrés.

Lorsque la fraction de pied, changée en décimales, devient périodique, on peut opérer comme suit : $50 \times 15 \times 10 = 7500$ $7500 \div 12 = 625$

TOISAGE DE LA PLANCHE

La planche de toise a trois dimensions:

1° 10 pds sur 10 pouces 2° 8 pds sur 12 pouces; 3° 12 pds sur 8 pouces.

Toisé de la planche 10 sur 10:—Multipliez la longueur par la largeur en pouces, et divisez le produit par 100.

Pour déterminer les plus grosses et les plus fortes pièces qu'on puisse tirer d'un arbre

Règle 1.—Multipliez le diamètre par ,7071 pour obtenir le plus grand carré contenu dans la section.

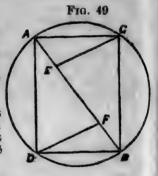
Ex.—Quelle est la plus grande pièce carrée qui puisse être retirée d'un arbre de 40 pouces de diamètre.

40 × ,7071=28,084 pouces carrés

Pour trouver la pièce rectangulaire la plus forte d'une pièce ronde,

REGLE.—Divisez le diamètre AB en trois parties égales, AE, FE, FB: menez à AB les perpendiculaires DF et CE; ensuite tracez AC, AD, BC, BD; ABCD est la section de la pièce la plus forte.

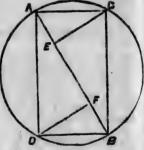
Nota.—S'il s'agissait seulement d'avoir la pièce quadrangulaire du plus grand volume possible, ce serait celle dont la section serait le carré inscrit dans la section circulaire,



Pour trouver la pièce la plus rigide comme poutre

REGLE. -- Divisez le diamètre en quatre au lieu de trois, et achevez le tracé, comme dans la figure suivante.

Nota.—Les poutres des maisons doivent avoir, en hauteur, la 18e partie de leur portée; et la largeur doit être les 2 tiers de la hauteur.



Pour trouver le volume du bois rond

1° Lorsque toutes les dimensions sont en pieds:

Règle. — Multipliez la longueur par 1 de la circonférence moyenne; le produit sera le volume en pieds cubes.

2° Lorsque la longueur est en pieds et la circonférence en pouces: Règle. —Multipliez comme ci-devant, et divisez par 144.

3° Lorsque toutes les dimensions sont en pouces :

Règle. Multipliez comme en premier lieu, et divisez par 1728.

Pour le bois carré.

Toutes les dimensions étant données en pieds :

Règle.—Le produit de la largeur par l'épaisseur, multiplié par la longueur, est égal au volume en pieds cubes.

Lorsque deux des dimensions sont en pouces :

Règle.—Multipliez comme dans le cas précédent, et divisez par

Lorsqu'une des dimensions est en pouces, opérez comme dans les cas précédents, et divises par 12. e pièce ronde,

poutre

onférence moyence en pouces:

ivisez par 1728.

par 144.

r, multiplié par

t, et divisez par comme dans

Les couvreurs mesurent leur ouvrage par carrés de 10 pieda; ou 100 pieds carrés.

Ex.—Combien de carrés contient un toit de 50 pieds de long,

avec une pente de 26 pieds ?

Montrant la capacité des citernes cylindriques, en gallons et en barriques, a 6‡ gallons au pied cube.

TABLE

 $50 \times 26 \times 2 = 2600$; et $2600 \div 100 = 26$ carrés.

Une boite de bardeaux couvre généralement 80 pieds carrés. Ex. Combien de bardeaux faut-il pour couvrir 26 carrés.

 $26 \times 100 = 2600$; et $2600 \div 80 = 321$ boites.

La mesure de l'ouvrage des peintres se fait à la verge carrée. Ex.—Combien de verges carrées dans une chambre dont les 4 pans et le plafond ont une superficie de 1737 pieds?

1737 + 9 = 193 verges carrées.

Capa	apacité en gallons			Capacit	é en be par	Capacité en barriques de 63 gallons par barrique.	de 63 ue.	gallons		
Diam.	hauteur 1 pd	pieds 6	pieds 7	pieds 8	pieds 9	piads 10	pieds 11	pieds 12	pieds 13	pieds 14
65	44.175		4.8	12.55	6.3	7.0	7.7	8.3	9.0	9.8
35	60.13		9.9	7.6	8.5	9.6	10.4	11.4	12.3	13.3
+	78.3		8.7	10.0	11.2	12.5	13.6	15.0	16.0	17.5
4	99.375		10.8	12.6	14.2	15.8	17.4	18.9	20.5	22.0
, re	122.687		13.7	15.6	17.6	19.5	21.5	23.4	25.4	27.3
14	148.437		16.3	00	21.0	23.5	25.7	28.0	30.0	32.6
· c	176.687		19.4	20.2	25.0	27.8	30.6	33.4	36.0	39.0
3	207.47		23.0	26.0	29.4	32.4	36.0	39.2	42.5	45.7
7.	240.5		27.0	30.8	33.6	28	42.3	46.0	50.0	53.8
77	278.082		30.6	35.0	39.4	43.8	48.2	52.5	57.0	61.2
00	314.125		34.9	39.9	44.9	50.0	55.0	0.09	65.0	70.0
18	354.625		39.4	45.0	50.5	56.2	62.0	67.4	73.0	77.8
Ö,	398.		4.3	50.5	57.0	63.0	8.69	76.0	82.3	98.5
16	443.0		49.2	56.0	63.0	70.0	77.2	84.3	91.2	96.5
10	490.875		53.5	62.2	70.0	78.0	85.5	93.5	100.5	100.0
=	593.937	56.5	0.99	75.4	85.0	94.5	102.8	113.0	122.2	132.0
30	707 95		78.5	000	1105	0 411	193.5	133.8	146.0	156.8

Nota- La capacité de la barrique de 63 gallons de 282 pouces cubes, donne la réponse en moins : mais pour changer cette mesure en gallons du Canada, multipliez le nombre de barriques par 1.017; le produit sera en mesure du Canada.

Explications pour se servir de la table précédente.

Trouvez le diamètre dans la première colonne à gauche ; suivez la même ligne vers la droite jusqu'au-dessous de la hauteur désignée; ce nombre sera la réponse en barriques. Ainsi, pour trouver la capacité d'une citerne en barriques, la diamètre étant de 8½ pieds, et dix pieds de hauteur, vis-à-vis de 8½ et directement au-dessous de 10, sur la même ligne, est 55.2 pour réponse.

Règles approximatives pour calculer les capacités.

Pour trouver le nombre de gallons contenus dans une citerne carrée ou rectangulaire.

Règle.—Multipliez la capacité de la citerne en pieds cubes, par 6,25 (pour mesure de bière par 6,127), ou le contenu en pouces par .003617 (pour mesure de bière par .00353); le produit sera très approximativement la réponse en gallons.

Le gallon de New-York est contenu 7.812. fois dans le pied

cube.

Ex.—Quelle est la capacité d'une citerne longue de 6 pieds, large de 4 pieds ½, et profonde de 4 pieds ?

 $6 \times 4,5 \times 4 = 108$ pieds cubes $108 \times 6,25 = 675$ gallons = 10,373 barriques.

Ou bien: 6 pds=72 pouces; 4½ pds=54 pouces; 4 pds=48 pouces Alors, 72×54×48=186 624 186 624×.003 617=675 gallons.

Lorsque deux dimensions d'une citerne carrée ou rectangulaire sont connues, pour trouver la troisième, de manière à obtenir une capacité donnée en gallons, mesure de vin ou toute autre :

RÉGLE.—Multipliez le produit des dimensions connues, par le multiplicateur correspondant à la mesure demandée, et divisez le nombre de gallons que la citerne doit contenir par le produit des multiplications précédentes : le quotient sera la troisième dimension.

Nora. Pour trouver la capacité des vases de forme irrégulière, voyez les problèmes ci-devant mentionnés.

Ex.—Trouvez la profondeur d'une citerne qui contiendra 1260 gallons de New-York, la longueur étant de 6 pieds, et la larg de 44 pds?

 $6 \times 4.5 \times 7.812 = 210.92$ 1260 ÷ 210.92 = 5.97 pieds de profondeur.

CAPACITÉ D'UN TONNEAU

REGLE—Ajoutez. à deux fois le carré du diamètre du bouge, le carré du diamètre d'un des bouts ; et multipliez cette somme par

282 pouces inger cette le barriques

ite.

e ; suivez la ir désignés ; ir trouver la de 81 pieds, t au-dessous

ités.

une citerne

ds cubes, par on pouces par uit sera très

dans le pied

e de 6 pieds,

rectangulaire à obtenir une autre :

nnues, par le , et divisez le e produit des sième dimen-

e irrégulière,

ntiendra 1260 et la lar

du bouge, le te somme par le à de la longueur, et le produit par .003 617 pour mesure du Canada, par .00353 pour le gallon de New-York, ou par .0034 pour le vieux gallon anglais.

Ex.—Quelle est la capacité d'un tonneau de 40 pouces au bouge, le bout ayant 32 pouces de diamètre, et la longueur étant de 42 pouces ?

 $(40^{\circ} \times 2) + (32^{\circ} \times 14) = 59 \ 136$ 59 $136 \times .003617 = 213,895$ gallons.

Pouvoir ou puissance mécanique.

On appelle moteur tout agent, toute cause capable d'imprimer le mouvement à un corps.—Exemples: un cheval tirant une voiture, un ressort faisant aller une montre, un poids faisant aller une horloge, un courant électro-magnétique faisant aller un appareil télégraphique.

Chaque moteur est le siège d'une force, et c'est en exerçant un effort de traction ou de pulsion que le moteur imprime le mouve-ment à un corps.

On constate, dans la nature, quatre espèces de moleurs, et par suite quatre espèces de forces, sevoir :

Les forces musculaires, dans les hommes et les animaux; Les forces moléculaires, dans les ressorts et la vapeur; Les forces de gravitation, dans les poids et les chutes d'eau; Les forces électriques, dans les courants.

Les exemples donnés plus haut pour les moteurs répondent à ces quatre varietés.

Les unités de poids servent aussi d'unités pour les efforts.

Le mouvement se mesure par le déplacement du corps qui reçoit l'action de l'effort; on exprime, à l'aide des unités de longueur, le chemin parcouru sous l'influence de l'effort. Le corps mis en mouvement est appelé mobile.

Le produit de l'effort exercé par le chemin parcouru constitue le travail mécanique du moteur.

On nomme vitesse d'un mobile, le chemin que ce mobile est capable de parcourir en une seconde.

Le produit de l'effort par la vitesse exprime la puissance mécanique du moteur : c'est le travail qu'il est capable de produire par seconde.

Une machine est un appareil quelconque capable de recevoir le travail d'un moteur, et de le transmettre ou de l'appliquer à doit en et bir l'estion. Les machines ne erfect dens

doit en subir l'action. Les machines ne créent donc vail, elles le reçoivent et le transmettent.

d'u puissance pour vaincre une résistance. Par exemple, un adda a soulever est une résistance à vaincre, le bras qui le souleve est une puissance.

La puissance et la résistance peuvent être considérées comme deux forces agisse † l'une sur l'autre : par exemple, le bras tire le poids pour le se ever, et le poids tire le bras ; de même, si l'on presse un ressort se un doigt, le doigt pousse le ressort, et le

ressort pousse le doigt. Ces efforts réciproques coustituent ce

qu'on nomme l'action et la réaction.

Quand il y a égulité entre la puissance et la résistance, alors il y a équilibre et pas de mouvement; mais si la puissance est plus grande que la résistance, l'équilibre cesse, et le mouvement se produit.

La puissance d'un moteur ne peut être augmentée par aucun moyen mécanique, par aucun appareil, mais on peut l'utiliser

d'une manière plus on moins complète.

Il n'est pas donné à l'homme de créer des pouvoirs mécaniques, mais simplement de faire des applications plus on moins ingénieuses des puissances mécaniques mires à sa disposition par le Créateur.

Trois appareils principaux sont employés pour utiliser la puissance musculaire de l'homme et des animaux, savoir : le levier, le

plan incliné, la poulie.

La poulie est un levier tournant autour d'un axe : le coin est un double plan incliné ; la vis est un plan incliné circulaire.

LE LEVIER

Le levier est une barre droite ou courbe, censée inflexible et sans poids.

Le levier repose sur un point d'appui, comme centre du mouvement, cette barre peut tourner librement autour de ce point,

qu'on appelle fulcrum.

Outre e point, qui est fixe, il faut en re considérer le point d'application de la puissance, et le point d'application de la résistance. Le levier présente trois cas, suivant ceiui de ces trois points qui se trouve entre les deux autres.

Levier du premier genre.

Quand le fulcrum ou point d'appui est entre la puissance et la résistance.

REGLE.—1° Divisez le poids à soulever par l'effort a pliquable; le quotient sera le rapport des deux bras du levier, c'est-à-dire des distances du point d'appui aux deux autres points.

2° Multipliez le poids par sa distance au fulcrum, et divisez le produi, par la puissance, le quotient sera la distance du fulcrum au point d'application de la puissance.

Ex. 1—Un poids de 1440 livres, doit être levé par une force de 70 livres; quelle est la longueur du bras le plus long du levier, le plus court étant de 1 pied ?

 $\frac{1440 \times 1}{204...longueur du grand bras$

Preuve 1440 × 1 = 1440 70 × 204 = 1440 , alors il

ement se par aucun l'utiliser

oirs mécas on moins osition par

er la puise *levier*, le

le coin est claire.

inflexible et

tre du moule ce point,

rer le point on de la réde ces trois

issance et la

pliquable; , c'est-à-dire

et divises lo du fulcrum

une force de g du levier, Ex. 2.—Un poids de 660 livres est placé à 18 pouces du fulcrum d'un levier; quelle force faudra-t-il pour lever ce poids, si la longueur du grand bras du levier est égale à 11 pieds?

$$\frac{680 \times 18}{132} = 92.72 \text{ lba}$$

2me Cas.

Quand le fulcrum est à une extrémité du levier, et le pouvoir ou le poids à l'autre.

Règle. — La distance entre le pouvoir et le fulcrum, est à la distance entre le poids et le fulcrum, comme l'effet est au pouvoir.

Ex. 1 -Quelle pouvoir lèvera 1500 lbs, le poids étant à 6 pieds de distance, et à 3 pieds du fulcrum ?

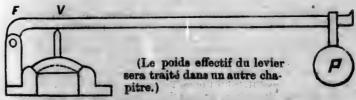
6+3=9 Done 9:3::1500:500 livres...réponse.

Ex. 2.—Un poids de 2240 lbs doit être levé avec un levier de 12 pieds de long, le fulcrum étant à 1 pied du poids ; quel poids fautil à l'autre extrémité du levier pour faire l'équilibre?

$$12-1=11$$

11:1::2240:X=221,818 lbs.

Fig. 51



L'application du levier aux soupapes de sûreté nécessite souvent de longs calculs; afin de faciliter les opérations, nous donnons la règle générale suivante, pour déterminer les relations du pouvoir au poids: le pouvoir multiplié par sa distance au fulcrum, est égal au poids multiplié par sa distance au fulcrum.

Les formulos algébriques suivantes montrent immédiatement quelles opérations il faut faire pour résoudre les différents problèmes.

Supposons que P répresente le pouvoir le poids

Alors nous aurons les formules suivantes : P: W :: w : p ou Pp = Ww

FORMULES POUR SOUPAPES DE SURETÉ

P.... pression au pouce carré

W...poids L...levier

F....distance du fulcrum au centre de la valve

A . . . aire de la valve

D....diamètre

 $p \dots$ poids du levier $v \dots$ poids de la valve

On a:

$$\frac{LW}{FA} = P \qquad \frac{LW}{PF} = A \qquad \frac{PAF}{L} = W \qquad \frac{WL}{PA} = F$$

$$\frac{PAF}{W} = L \qquad \sqrt[4]{A \div .7804} = D$$

(Nota. Le signe de la multiplication est sous-entendu entre deux lettres consécutives.)

EXPLICATION.

Le produit du levier par le poids, divisé par le produit de l'aire de la valve par le fulcrum, donne la pression : LW+FA=P.

(Il est entendu ici par le mot fulcrum, la distance FV, on la

fı

11

po

distance du fulcrum au centre de la valve,)
Le produit du levier par le poids, divisé

Le produit du levier par le poids, divisé par le produit de la pression par le fulcrum, donne l'aire de la valve : LW ÷ PF = A. Le produit du levier par le poids, divisé par le produit de la

Le produit du levier par le poids, divisé par le produit de la pression par l'aire de la valve, donne le fulcrum, ou la distance du fulcrum à la valve: LW + PA = F

Le produit de la pression par l'aire de la valve et par le fulcrum, divisé par le poids, donne la longueur du levier : PAF : W = L

Lorsqu'à un même bras du levier sont appliqués plusieurs pouvoirs représentés par P,P',P'', et leurs distances au fulcrum représentées par p,p',p'', si les poids, sur le bras opposé, sont représentés par W,W',W'',W''', et leurs distances au fulcrum représentées par w,w',w'',w''', il y aura équilibre quand la somme des produits des pouvoirs par leurs distances respectives au fulcrum, sera égale à la somme des produits des poids par leurs distances respectives au fulcrum, comme suit:

 $Pp + P'p + t^{5}p'' = Ww + W' : p' + W''w'' + W'''W''$ Si les bras du levier ne sont pas droits et également courbés, les distances p et w se mesurent horizontalement entre les perpendiculaires, comme suit:

TE

a la valve

 $\frac{WL}{PA} = F$

ntendu entre

le produit de on : LW÷FA

ace FV, on la

produit de la LW÷PF=A. produit de la ou la distance

et par le fulevier : PAF÷

plusieurs poues au fulcrum
s opposé, sont
es au fulcrum
bre quand la
ces raspectives
des poids par
it:

ement courbés, entre les per-



Dans cette formule le poids du levier n'est pas pris en considération.

De la roue et du tour ou treuil

Levier perpétuel.

Le principe de la roue et du tour ou treuil, est analogue à celui du levier, et peut être considéré comme second dans l'ordre des pouvoirs mecanniques.

La roue est quesquesois remplacée par une simple manivelle. Le principe de la roue est ceci : le rayon de la roue ou de la manivelle est au rayon du treuil, comme le poids est au pouvoir.

ler cas

Pour trouver le poids qui peut être levé par un pouvoir donné, lorsque le rayon de la roue et le rayon du treuil ou du tambour sont connus:

Règle.—Multipliez le pouvoir appliqué au périmètre de la roue par son rayon, et divisez par le rayon du treuil ou du tambour; le quotient sera le poids que pourra supporter le pouvoir, si l'on fait abstraction du frottement.

Ex.—Quel est le poids qui peut être levé par un pouvoir de 50 lbs, appliqué au perimètre d'une roue de 2½ pieds de rayon, le rayon du tambour qui lève le poids étant de 12 pouces de diamètre?

 $2\frac{1}{2}$ pieds font 30 pouces; $(50 \times 30) \div 6 = 250$ livres.

2e cas

Quand le poids à lever, le dianiètre de la roue et celui du tambour sont connus, trouver le pouvoir nécessaire pour lever le poids.

Règle.—Multipliez le poids qui doit être levé par le rayon du treuil ou tambour, et divisez le produit par le rayon de la roue.

Ex.—Quel est le pouvoir qui lèvera 500 lbs par un treuil de 12 pouces, et une roue de 50 pouces de diamètre?

(500 \times 6) \div 25 = 120 lbs de pouvoir.

PLAN INCLINÉ

Quand un pouvoir agit, parallèlement au plar, sur un corps situé sur un plan incliné, de manière à tenir le corps immobile, alors le poids, le pouvoir, et la pression sur le plan, sont entre eux comme la longueur, la hauteur, et la base du plan; c'est-à-dire que Le poids est à la longueur du plan, Comme le pouvoir est à la hauteur,

On a

Comme la pression sur le plan est à la base.

Ces rapports s'expriment par les formules suiva ites :

:	P=		$W = -\gamma$	=
	_ Wh		Pl	Wh
	* 6	b	66	la base du plan.
	4.6	p	6.6	la pression sur le plan
	6.6	A	64	la hauteur
	•6 '	l		la fongueur du plan
	66	P	66	le pouvoir.
31	thhosoma	AA	Lebucaen muni	te potas.

Voici le principe : la longueur du plan incliné est à la hauteur, comme le poids est au pouvoir.

ler Cas

La longueur d'un plan incliné étant connue, pour trouver le poids que pourra supporter un pouvoir donné.

REGLE.—Multipliez le pouvoir par la longueur du plan, et divisez le produit par la hauteur; le quotient sera le poius supporté par le pouvoir.

Ex.—La longueur d'un plan incliné étant de 30 verges, et la hauteur de 4 verges, quel sera le poids que pourra supporter un pouvoir de 50 lbs?

$$(50 \times 30) \div 4 = 375 \text{ livres.}$$

 $h \quad l \quad P \quad W$
Ou $4:30::50:x=375$

Ex. 2.—Quel est le pouvoir nécessaire pour lever 1280 lbs sur un plan incliné de 8 pieds de long et 5 pieds de haut !

8:5::1280: 800 lbs de pouvoir.

Pour trouver la longueur du plan incliné quand la base et la hauteur sont connues, ou trouver un côté lorsque les deux autres sont connus:

REGLE 1°.—Pour avoir la longueur de la base, soustrayes le carré de la hauteur du carré de la longueur du plan incliné ; la racine carrée de la différence sera la longueur de la base.

2°. Pour avoir la longueur du plan incliné, extrayez la racine carrée de la somme des carrés des deux autres côtés, cette racine sera la longueur du plan incliné, laquelle longueur n'est autre que l'hypoténuse d'un triangle rectangle.

3°. Pour avoir la hauteur, soustrayer le carré de la base du carré de la longueur : la racine carrée de reste sera la hauteur.

Nota.—Un coin n'est autre chose qu'un double plan incliné; vu par bout, le coin présente la forme d'un triangle isocèle; alors la règle pour les triangles (sect 1, probl. 11) a ici son application.

Ex. Si la hauteur d'un plan incliné est de 18 pieds, la longueur de 85 pieds, quel sera la longueur de la base, et quel sera la pression sur la base, s'il y a 800 lbs sur le plan?

 85^{3} — 18^{9} =6901 $\sqrt{6901}$ =83.07 (800×83.07)÷85=781.83 livres de pression sur la base. 2me Cas.

Si deux masses sur deux plans inclinés se tiennent en équilibre l'une l'autre par un lien passant sur une poulie, leurs poids sont

l'un à l'autre comme les longueurs des plans.

Ex. Si un poids de 60 lbs est soutenu sur un plan incliné de 8 pieds d'élévation et 80 de base, par un autre poids placé sur un plan incliné opposé, de 9 pieds d'élévation et 81 de base, quelle est l'expression du dernier poids?

80 : 81 :: 60 : 60g lbs

LE COIN

Le coin est un solide plein et dur, ayant la forme d'un prisme triangulaire; il est en bois ou en fer, et est généralement employé pour diviser le bois ou /2 pierre, ou pour soulever des poids; dans la plupart des cas, il faut une ouverture par laquelle ou puisse l'introduire.

Les circonstances dans lesquelles le coin est appliqué sont telles

qu'il est très difficile de déterminer son pouvoir.

L'avantage qu'a le coin sur tous les autres agents mécaniques, est dû à la manière dont le pouvoir est appliqué, c'est-à-dire par la percussion, ou par un coup; tellement que par un coup de masse presque toutes les pressions constantes peuvent être surmontées.

Quand deux corps sont forces à s'éloigner l'un de l'autre par un coin, l'éloignement a lieu dans la direction parallèle à la tête du

coin.

Règle.—La longueur du coin est à la demi-épaisseur de la tête,

comme la résistance est à la force.

Ou multipliez la résistance par la demi-épaisseur de la tête, et divisez le produit par la longueur du côté, le quotient sera la force égale à la résistance.

Fig. 53

Ex.—L'épaisseur de la tête d'un coin AB étant de 6 pouces et la longueur au milieu de 10 peuces, quel est le pouvoir nécessaire pour séparer une substance dont la résistance est 150 lbs ?



10 : 3 :: 150 : 45 lbs

Nota.—Comme la capacité mécanique d'un coin dépend, en pratique, de la nature de l'ouverture qui le reçoit, les règles susmentionnées ne sont que théoriques, forsqu'il existe une craque, ou fissure dans le bois ou la pierre.

du plan

sur le plan. plan.

est à la hau-

ir trouver le

du plan, et le poids sup-

verges, et la supporter un

1280 lbs sur

la base et la s deux autres

soustrayez le n incliné ; la base. ayez la racine

tés, cette raugueur n'est

e la base du la hauteur. plan incliné; ingla isocèle; ioi son appli-

, la longueur sera la pres-

La Vis

La vis est un plan incliné autour d'un cylindre. Si la surface latérale de ce cylindre était développée, ou étendue sur une surface plane, le filet en spirale autour du cylindre représenterait une ligne droite, dont la longueur serait à la hauteur, comme la circonférence est à la distance entre deux filets. Cette dernière distance se nomme pas de la vis.

La longueur du p.an incliné se trouve en additionnant le carré de la circonférence et le carré de la hauteur ou du pas, et en

extrayant la racine carrée de la somme.

RÈGLE.—La longueur du plan incliné est à la hauteur, comme

le poids est au pouvoir.

Quand une vis est mise en mouvement par une roue ou par un cabestan, la longueur du bras ou du levier, est le rayon du cercle décrit par le bras, ou la barre du cabestan.

Supposons que P réprésente le pouvoir,

16	R	la longueur du levier,
## 41 \$ 1 kmgr 22 1	W	le poids,
44		la longueur du plan incliné,
€¥A SETTING	p	le pas de la vis,
44	x 44	le pouvoir à la circonférence
. 66	P 66	le ravon de la vis.

tre

mêi

lbs.

une

mm

vot.

de p

POULV

le po

tran

U

Par les règles susdites, nous avons les formules suivantes :

Ex.—Quel est le pouvoir nécessaire pour lever 12 000 îbs par une vis de 10 pouces de circonférence. le pas de la vis étant de 1 pouce.

$$10^{9} + 1^{5} = 101$$
, et $\sqrt{101} = 10,049$ 875
10,049 875 : 1 :: 12 000 : 1194,0447 livres.

Lorsque le mot circonférence est employé pour longueur du plan incliné, le symbole C remplace l et les formules sont :

Quand une vis fonctionne sur une autre, d'un diamètre et d'un pas plus petits, l'effet est le même que celui d'une seule vis, dont le pas serait égal à la différence des deux pas.

Si une vis de 10 filets au pouce fonctionne sur une de 12 filets, le pouvoir est au poids comme de (différence entre de t de) est à

1, ou comme 1 est à 60.

Dans un mécanisme compliqué composé d'une vis, d'une roue et de son axe, on peut exprimer la relation entre le pouvoir et le poids. Que x réprésente l'effet du pouvoir sur la roue,

R le rayon de la roue,

le rayon de l'axe ou pignon,

la circonférence décrite par le pouvoir. Des différentes propriétés de la vis, résultent les formules anivantes:

PC=pxRow Wr south The

En multipliant membre à membre les deux égalités, on obtient PCRx=Wprx

d'où, en divisant les deux membres par x :

PCR=Wpr d'où P: W :: pr : CR

Ex.—Quel est le poids qui peut être levé par un pouvoir de 15 lbs, appliqué à une manivelle de 38 pouces de long, faisant tourner une vis sans fin de 41 pouces de diamètre, dont le pas est appliqué à une roue de 34 pouces, l'axe étant de 6 pouces de dia-

38 × 2=76.... diamètre de la circonférence décrite par la main; la table des circonférences donne pour longueur, en pouces, 238,7. 11 : 238.7 :: 15 : 2387

Rayons de la roue et de l'axe : 12 et 3; Alors 3: 12:: 2387: x=9548 lbs. Réponse.

Quand une série de roues et d'axes agissent les uns sur les autres, le poids est au pouvoir, ce que le produit des rayons des roues est au produit des rayons des axes ;

> Ainai, W : P :: R3 : r3 ou, r" : R" :: P : W

Les cubes des rayons sont ici en regard, parce que les roues sont au nombre de trois, et que leur proportion aux axes est la même, entre les roues et les axes,

Ex. -Si un homme peut lever verticalement un poids de 150 lbs à une hauteur de 20 pieds, quel poids pourra-t-il lever sur une planche unie de 30 pieds de long penchée sur la tête d'un mur de 20 pieds de haut.

(Voir la formule aux "Plans Inclinés")

 150×30 == 225 lbs Réponse. Alors -

La Poulie

La poulie est une roue qui tourne sur un axe ou pirot, et ce pivot est en même temps, soit fixe soit mobile.

Une poulie simple est celle qui tourne sur son axe sans changer de place. La poulie fixe sert seulement à changer la direction du pouvoir, sons autre avantage mécanique; car il est évident que le poids est égal au pouvoir. Cependant elle est très utile pour transmettre la puissance à la résistance.

surface une surenterait omme la dernière

le carré as, et en r, comme

ou par un

du cercle

er, incliné,

onférence,

antes:

000 ibs par is étant de

GS.

longueur du sont:

etre et d'un ule vis, dont

de 12 filets, g et r'y) ent à

l'une roue et bouvoir et le Ainsi, en appliquant la puissance par traction de haut en bas, par le moyen d'une corde ou d'une chaîne, la résistance est soulevée, et le poids monte.

L'avantage obtenu par les poulies mobiles est proportionnel au double du nombre de poulies mobiles, sans considérer les poulies

fixes nécessaires pour en composer le système.

Le principe sur lequel un poids est soulevé ou supporté par le moyen d'une poulie mobile, ou par une série de poulies mobiles, est bien simple, et se comprend facilement par les règles suivantes.

ler Cas

Pour trouver le poids que peut soulever un pouvoir connu, par un nombre donné de poulies fixes et mobiles :

Règle.—Multipliez le pouvoir ou l'effort par le nombre de cordons ou brins qui servent à supporter la partie mobile de l'appareil ; le produit exprime le poids qui poura être soulevé.

Ex.—Quel poids peut-on soulever, sous un effort de 180 livres, par un palan d'une série de quatre poulies mobiles?

Dans ce palan, il y a 8 brins qui soutiennent le poids.

 $180 \times 8 = 1440$ lbs. Reponse.

Pour trouver l'effort nécessaire pour soulever un poids donné : Règle.—Divisez le poids à soulever par le nombre de brins qui servent à supporter la chape mobile ; le quotient exprime l'effort à exercer.

Ex.— Quel est l'effort nécessaire pour soulever 3300 lbs avec une poulie mobile disposée comme dans la figure suivante?

3300+3=1100 livres.

On voit, par la figure précédente, que la poulie mobile peut être disposée de manière que le poids soit triple de l'effort appliqué; le nombre placé sur chaque brin exprime la partie du poids soutenue.

Ex.—Quel pouvoir faut-il pour soulever 900 livres, quand la partie d'en bas contient six poulies, et que le bout du câble est arrêté en hant? Quel sera le pouvoir si le bout du câble est arrêté au bas?



der

Fig. 54

t en bas, est soule-

tionnel au

orté par le s mobiles, règles sui-

connu, par

obre de cor. e de l'appa. evé.

de 180 livres,

oids.

poids donné : mbre de brins nt exprime l'ef-



 $\frac{900}{12} = 75 \text{ lbs}$ 1re réponse $\frac{900}{13} = 69 \text{ A}$ 2e réponse.

Si n réprésente le nombre de brins qui supportent la partie inférieure de l'appareil, la formule sera comme suit :

W = Pn

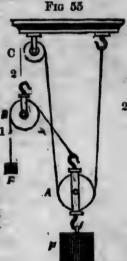
2me Cas.

Dans le système réprésenté par la fignre ci-contre, système appelé Burton Espagnol, la tension FB est égale au pouvoir : ce brin est finalement arrêté à la chape qui soutient le poids, et supporte une partie du poids égale au pouvoir.

La partie du câble de C à B balance les tensions unies des deux parties du premier câble, de B au pouvoir et au poids; conséquemment sa tension est le double du pouvoir; et ce câble étant passé sous la poulie qui supporte le poids, et finalement arrêté à un point fixe, supporte une partie du poids égale à quatre fois le pouvoir.

Ainsi le poids total doit être égal à cinq 1 fois le pouvoir.

Nota —Quelles que soient les variétés que présentent les dispositions des poulies, des mouffles et des palans, les efforts exercés aux points extrêmes de l'appareil sont toujours en raison inverse des chemins parcourus en ces mêmes points.



Pour trouver l'effort nécessaire pour soulever un poids donné :

Eègle.—Divisez le poids à soulever par la somme des nombres qui expriment ce que portent les brins qui soutiennent le poids, le quotient sera le pouvoir.

Nota.—Le brin BF n'est d'aucun effet, et n'est pas pris en considération.

Ex.—Trouvez le pouvoir nécessaire pour soulever 4 500 lbs avec une poulie mobile et deux câbles comme dans la figure précédente.

4500+5=900

Cas où il y a plus d'un câble en usage.

Dans un système de poulies où les bouts d'un des câbles sont arrê-

tés au support et au pouvoir, et où les bouts de l'autre câble sont arrêtés à la poulie supérieure et à la poulie inférieure, le poids est au pouvoir comme 4 est à 1.

Avec un nombre quelconque de brins, les bouts étant arrêtés

au support, on a :

P=F.2"

Ex.—Quel est le poids qui peut être soulevé par un pouvoir de 3 lbs, soutenu par un système de 4 poulies mobiles et 4 câbles?

 $3 \times 2^4 = 3 \times 2 \times 2 \times 2 \times 2 = 48$ lbs Réponse.

La Grue

Hauteur ordinaire de l'arbre des manivelles, au-dessus du sol :

Diamètre du cercle formé par la manivelle : 32 pouces.

Angle de la flèche: 45 degrés.

Force déployée par chaque homme sur les manivelles : de 15 à 20 livres.

P.... Poids à lever par la grue.

F.... Force appliquée aux manivelles. ... Diamètre du cercle des manivelles.

n.... Nombre de tours des manivelles pour un du tambour.

T.... Diamètre du tambour.

$$\begin{array}{ccc}
PT & PT & PT \\
n = \frac{1}{DF} & F = \frac{PT}{Fn} & F = \frac{PT}{Dn} \\
P = \frac{FDn}{T} & T = \frac{FDn}{P}
\end{array}$$

Force centrifuge

Tout corps en mouvement autour d'un centre a une tendance à s'éloigner du centre, suivant une ligne droite tangente à la courbe.

Cette tendance est appelée, quoique improprement, force cen-

m

m de

da

dis

du

dea

dis 8es.

de

80,

La force centrifuge d'un corps en mouvement rotatoire est proportionnelle au carré de la vitesse, ou au carré du nombre de révolutions faites dans un temps donné. Ainsi la force centrifuge d'un corps faisant 40 révolutions par minute est 4 fois plus grande que celle d'un autre corps faisant 20 révolutions dans le même temps, sur un cercle égal.

Pour trouver la force ventrifuge d'un corps

REGLE. 1.—Le quart de la vitesse en pieds par seconde, étant élevé au carré, puis divisé par le diamètre du cercle, exprime la force centrifuge d'un corps dont le poids est l.

Donc le quotient multiplié par le poids du corps, est égal à la

force centrifuge.

Ex.—Quelle est la force centrifuge d'un volant de 20 pieds de diamètre, avec une vitesse de 325 pieds par seconde?

 $32,1667 \div 4 = 8,417$ 8,417° + 20=3,542 fois le poids du cercle da volant.

REGLE. 2.—Le carré du nombre de révolutions par minute, multiplié par le diamètre du cercle en pieds, et divisé par 5870, exprime la fo ce centrifuge lorsque le poids du corps est 1. Ainsi que dans la première règle, ce quotient, multiplié par le

poids du corps, est égal à la force centrifuge.

Ex.—Quelle est la force centrifuge d'un poids de 2 lbs à 120 révolutions par minute, sur un cercle de 4 pieds de diamètre?

120° × 4=57 600 $57 600 \div 5870 = 9.81 - 9.81 \times 2 = 19.62$

Règle 3.—Le poids en livres, multiplié par le rayon du cercle, puis successivement par le carré du nombre de révolutions, et par le nombre constant ,00031, est égal à la force centrifuge en livres.

P.... Poids du mobile.

R.... Rayon (jusqu'au centre du mobile).

N.... Nombre de tours par minutes.

F.... Force centrifuge.

0.000 34 × PRN⁹ = F

La force centrifuge, multipliée par 2941, et divisée par le carré du nombre des révolutions multiplié par le rayon, est égale au 2941 $F + RN^2 = P$

Lois des forces centrifuges.

1. Les forces centrifuges de deux poids inégaux, ayant la même vitesse, à égale distance du centre de rotation, sont en raison des masses ou des poids.

2. Les forces centrifuges de deux poids égaux, à la même vitesse, mais à différentes distances du centre de rotation, sont en raison de leurs distances respectives au centre de rotation.

3. Les torces centrifuges de deux poids faisant leurs révolutions dans le même temps, et dont les poids sont en raison inverse des distances au centre de rotation, sont égales entre elles.

4. Les forces centrifuges de deux poids égaux, à égale distance du centre de rotation, mais à des vitesses inégales, sont en raison

5. Les forces centrifuges de deux poidsinégaux situés à la même distance du centre de rotation, et tournant sous différentes vitesses, sont entre elles comme les produits des masses par les carrés

6. Les forces centrifuges de deux poids égaux ayant même vitesse, mais à différentes distances du centre de rotation, sont en rai-

able sont poids est

at arrêtés

n pouvoir 4 cables ?

us du sol :

: de 15 à

u tambour.

tendance ngente à la

, force cen-

tatoire est nombre de e centrifuge 4 fois plus ons dans le

conde, étant exprime la

st égal à la

7.—Les forces centrifuges de deux poids inégaux, ayant même vitesse, et situés à des distances inégales, sont entre elles comme les produits des masses par leurs distances respectives au centre de rotation.

8.—Les forces centrifuges de deux poids inégaux, à vitences inégales et à distances inégales, sont en raison composée des masses, des carrés des vitences, et des distances au centre de rotation.

Roue d'air ou Volant

Dans l'emploi des machines à vapeur comme moteurs, dans les usines, moulins et ateliers, où les fonctions et les résistances des machines sont irrégulières, il est d'une grande importance d'avoir un régulateur du travail mécanique, c'est-à-dire des efforts et du mouvement; on trouve ce régulateur dans le volant, que l'on peut considérer comme une sorte de réservoir de la puissance mécanique.

Ce pouvoir en réserve se déploie à l'occasion de résistances soudaines et passagères dans les fonctions diverses des machines.

L'efficacité du volant dépend beaucoup de sa position; généralement il est placé le plus près possible du moteur lorsque le pouvoir est variable, et près de la résistance lorsque celle-ci n'est pas constante.

S'il n'y avait pas de volant, les arbres intermédiaires ou de transmission souffriraient beaucoup, ainsi que les machines environnantes, des chocs, des secousses et des irrégularités du mouvement.

Avec un pouvoir d'eau constant et une résistance coustante, le volant n'est pas nécessaire ; s'il devient nécessaire par suite de variations de la résistance, il faut tenir compte de ce fait que déjà, la roue hydraulique constitue un véritable volant, qui permet de diminuer le poids du volant que l'on placera près de la résistance.

Le diamètre du volant varie beaucoup, suivant l'espace, et la fonction de la machine à laquelle il est appliqué; il n'y a pas de règles précises pour sa limite; cependant, dans plusieurs circonstances, surtout dans un moulin à farine, la vitesse à son périmètre doit excéder la vitesse au périmètre des meules, afin d'éviter les chocs et les secousses en arrière, qui proviendraient de l'excès de la vitesse des meules aur celle du volant.

Le volant n'augmente point le pouvoir deployé par une machine; au contraire, il absorbe une partie de la puissance déployée, par le frottement de son axe sur les coussinets ; c'est un grand poids mis en mouvement, quelquefois à une vitesse considérable.

C'est la puissance nécessaire pour mettre en mouvement cette masse, à la vitesse voulue, qui est en réserve dans son périmètre, ce qui s'explique par les lois de la physique, notamment que le puissance déployée par un corps est égale à son poids multiplié par la vitesse; de sorte que la résistance nécessaire pour lui fair équilibre est égale au poids du périmètre du volant multiplié par la vitesse.

Pour trouver le poids que doit avoir le périmètre du volant, pour machines où la résistance est irrégulière : nt même

Rècle. -Le nombre de chevaux-vapeur de la machine, multiplié par 1000, et divisé ensuite par le diamètre multiplié par le nombre de tours à la minute, donne le nombre de quintaux (100 livres) du périmètre du volant.

Ex.—Quel devra être le poids d'un voiant pour une machine de 30 chevaux, le diamètre du volant devant être de 20 pieds, et la vitesse de rotation devant être de 40 révolutions par minute?

> 1000 × 30 30 000 - = 37,5 quintaux, ou 3750 livres.

Le diamètre et le poids de la roue étant déterminés, on détermine l'épaisseur.

Pour trouver l'épaisseur nécessaire de l'anneau du volant, pour saire le poids en sonte:

Règle-Le poids en livres, divisé par la superficie de la couronne en pouces carrés multipliée par .261, donne l'épaisseur de l'anneau ou de la bande du volant.

Ex.—Quelle devra être l'épaisseur de la bande d'un volant de 3750 livres, le diamètre extérieur étant de 20 pieds, et le diamètre intérieur de 19 pieds?

$$(20^{9} - 19^{9}) \times .7854 \times 144 \times ,261$$

$$(20^{9} - 19^{9}) \times .7854 = 30,6$$

$$30,6 \times 144 \times .261 = 1150$$

$$3750$$

$$\frac{3750}{1150}$$
 = 3,26 pouces

Plusieurs constructeurs de machines à vapeur ont adopté le poids de 100 livres par force de cheval.

Les diamètres des volants varient de 31 à 4 fois la course du

Nota.—Si le cercle du volant doit être cylindrique, pour trouver le diamètre :

Règle.—Le poids en livres étant multiplié par 1.62 puis divisé par le diamètre en pouces, la racine carrée du résultat est le diamètre cherché.

M. Morin donne les règles suivantes pour trouver les poids des volants employés dans les grandes forges, pour les marteaux-pilons.

es comme an comtre

vitenses posés des tre de ro-

rs, dans les stances des ortance d'ae des efforts volant, que la puissance

résistances es machines. position; du moteur ance lorsque

diaires ou de achines enviés du mouve-

constante, le par suite de le ce fait que nt, qui permet

l'espace, et la l n'y a pas de sieurs circons son périmètre fin d'éviter les t de l'excès de

r une machine; déployée, par le grand poids mis ble.

uvement cette son périmètre amment que la poids multipli re pour lui fain at multiplié pa Pour marteaux de 3 à 4 tonnes, 240 divisé par le carré du rayon de la roue :

Marteaux de 4 à 5 tonnes, 360 divisé par le carré du rayon. Pour les petits marteaux frappant de 160 à 200 coups par minu-

Pour marteaux de 1000 à 1200 livres, 108 divisé par le carré du

Pour marteaux de 700 à 800 livres, 72 divisé par le carré du rayon.

Nota. - C'est le rayon moyen qu'il faut prendre.

Régulateur-pendule.

L'effet du volant, comme régulatèur du mouvement n'est pas la seule chose nécessaire pour répondre à tous les besoins ; on est obligé quelquefois d'avoir recours à un autre appareil.

Dans les manufactures, généralement on a une vitesse limitée, qui doit être construte, afin que les machines exécutent le travail voulu ; sans cette régularité de mouvement, les machines ne répondraient pas à ce qu'on en attend. On a donné à cet appareil le nom de régulateur.

La base ou le principe d'action du régulateur est la force centrifuge; sa forme varie beaucoup, mais généralement il a la forme d'un pendule conique, consistant en deux boules en métal, à l'extreir le inférieure de tiges suspendues à un arbre vertical.

Sa vitesse est proportionnée à la longueur des bras,

Pour trouver la longueur des bras du régulateur lersque le nombre de révolutions est déterminé :

REGLE.—Le nombre constant de 187,5 divisé par le nombre de révolutions par minute, et élevé ensuite au carré, exprime en pouces la longueur du bras, du centre de la boule au point de suspension.

$$L = \left(\frac{187.5}{R}\right)^{q}$$

Pour trouver le nombre de révolutions par la longueur : lu bras :

RÉGLE.--187.5 divisé par la racine carrée de la longueur du bras, exprime le nombre de révolutions par minute.

$$R = \frac{187,5}{\sqrt{L}}$$

La friction ou le frottement

La friction ou le frottement est la résistance au mouvement d'un corps glissant sur un autre, qui ne participe pas au mouvement du premier. 1

di

Tous ce que nous savons des lois relativos au frottement est

rré du rayon

u rayon. ps par minu-

r le carré du

le carré du

nt n'est pas oins ; on est

teme limitée, ent le travail chines ne récet appareil

la force cenement il a la des en métal, ore vertical.

r lezaque le

le nombre de , exprime en e au point de

eur du bras :

longueur du

mouvement

rottement est hommes éminents: Coulomb, membre de l'Académie des Sciences à Paris, et le Professeur Vince, de l'Université de Cambridge; mais c'est à M. Morin qu'est dû la plus grande précision dans les lois du frottement.

Sans entrer dans tous les détails, qu'il suffise de dire que la résistance au mouvement d'un corps glissant sur un autre, est en raison directe du poids ou de la pression exercée sur ce dernier corps, et indépendante de l'étendue de la surlace de contact.

Cette résistance est constante pour les mêmes circonstances. Donc, si un corps est pressé sur un autre, et si ensuite la pression devient double, triple, quadruple, le frottement devient lui-même double, triple, quadruple.

Pour un même poids, si le frottement et réparti sur une surface double, triple, quadruple, le frottement reste le même.

Supposons qu'un poids de 100 livres reposant sur un plan horizontal exige un effort de 12 livres pour vaincre le frottement et mettre le poids en mouvement; si le poids est double, triple, quadruple, le frottement correspondant à la pression sera:

Le quotient du frottement par la pression se nomme coefficient de frottement.

F. frottement, P. pression, f. coefficient

On a
$$\frac{\mathbf{F}}{\mathbf{P}} = \mathbf{f}$$

Les coefficients varient suivant les circonstances, comme la nature des corps frottants : métaux sur métaux, métaux sur bois, bois sur métaux, bois sur bois, etc., et suivant la qualité et la quantité des huiles ou graisses interposées.

Malgré tout le poli que l'on donne aux surfaces des pièces destinées à glisser les unes sur les autres, il faut de toute nécessité interposer une matière onctueure, qui a deux effetz : l° celui de remplir les cavités invisibles à l'œil nu, 2° selui d'éviter une adhérence parfaite entre les pièces, et par là même de d'ininuer le coefficient de frottement.

Les coefficients de frottement varient de $\frac{1}{2}$ à $\frac{1}{2}$ $\frac{1}{10}$, ce dernier est égal à 8 livres par tonne de 2240 livres ; c'est le coefficient de frottement des convois sur chemins de fer.

Maintenant supposons, reposant sur une table, un poids d'une tonne auquel serait attachée une corde passant sur une poulle, à l'extrémité de la table, et admettons qu'un poids de 12 livres, suspendu à cette corde, mette le corps en mouvement; il est évident que lorsque le poids aura baissé d'un pied, le corps aura avancé d'un pied sur la table. Ainsi le trayail effectué sera égal à la résistance en livres due au frottement, multipliée par la distance en pieds.

Ex.-Si le coefficient de frottement est .052 de la pression, quel sera le nombre des forces de chevaux absorbées par le froticment d'un palier de poussée à 6 colliers, dont le diamètre moyen est de 124 pouces, l'arbre faisant 60 révolutions par minute, et la pression moyenne sur le palier étant de 5# tonnes ?

Admettons que la pression soit concentrée sur un seul collier.

5,75 tonnes 2000 Tha

11500,00 .052

230

575

598,000 résistance en lbs.

3.1416 12,75

157080 219012

376992

12)40,055300

3,33795

3,337 95 × 598 = 1996, llivres - pieds

 1996.1×60 =3,627 chevaux. 3300

Autre ex.—Si la résistance uniforme due au frottement est .054 de la pression exercée par la bielle sur le poignet, quel sera le taux de la perte due au frottement sur le poignet, que l'on suppose avoir 9 pouces de diamètre, avec une course de 30 pouces ?

Le travail exécuté pendant une révolution peut être répr. centé par la formule suivante, où P exprime la pression : Le travail = $P \times 2$ fois la course.

=P×5 pieda Et la résistance due au frottement dans une révolution

 $= P \times .064 \times (8,1416 \times 9 + 12)$ =Px.127 234 8

On aura done le taux de la perte due su frottement en possant la proportion Px5: Px.127 284 8:: 100: X; ou, en divisant per P les deux termes du premier rapport :

5 : .127 284 8 : : 100 : X

pression, le frottecre moyen aute, et la

ml collier.

5)12.72348 5)12.72348

Réponse

2.5446 pour cent.

Le travail total absorbé par le frottement d'une machine à vapeur varie beauceup ; la perte est plus grande dans les machines à petits cylindres.

Formule pour cylindres de 6 à 20 pouces; P. pression de vapeur au pouce carré, nécessaire pour vaincre le frottement.

D. Diamètre du cylindre.

 $P = \frac{18}{\sqrt{D}}$

Dans les machines à grands cylindres, la pression au pouce carré sur le piston varie de .75 à 1½ livre, ou à 11 pour cent.

Le travail absorbé par le frottement des hélices est de 7 à 11 pour cent de la puissance exercée.

Pour la pompe à air, 5 pour cent.

Pour la pompe alimentaire, 1 pour cent.

Centre de Gravité

Le celle de gravité d'un corps, ou d'un système de corps uni. Le point sur lequel se balanceraient toutes les parties, sans que le corps cessât d'être en équilibre.

Lorsqu'un corps est suspendu par son centre de gravité, ce corps est immobile, et reste dans toute position où l'on veut le mettre. C'est comme si tou) le poids du corps était concentré sur ce resist

Le centre de gravité de deux on plusieurs corps considérés comme liés invariablement entre enx, est le point sur lequel se balancerait l'ensemble ou le système de cos corps, sans qu'il consti d'y avoir équilibre.

Si les centres de gravité de deux corps A et B seat unis par un lien rigide, les distances AC et BC, au centre commun C, sont en raison inverse des poids A et B.

F10, 56

Alora AC:BC::B:A D'où A×AC=B×BC AB:BC::A+B:A $AB\times A=BC\times (A\times B)$

Pour trouver le centre de gravité commun à deux poids

REGLE.—Multiplies la distance entre les centres des deux poids, par l'un des poids, et divises par la somme des deux

ment est .054 quel sera le l'on suppose puces ?

ro representé

ation

divisant par

poids; vous aures la distance de l'autre poids au centre de gravité.

Ex. 1—Trouvez le centre de gravité entre denx poids A et V, de 25 et 100 livres, la distance entre les centres des deux poids A et vnt de 40 pouces.

100 + 25 = 125
(25 × 40) + 125 = 8 pouces.

La distance du centre de gravité étant, inverse au poids, c'est

La distance du centre de gravité étant inverse au poids, c'est à 8 ponces du gros poids que se trouve le centre C.

Ex. 2—Trouvez le centre de gravité entre deux poids de 95 et 30 livres, la distance étant de 50 pouces de centre en centre ?

95 + 30 = 125(50 × 30) + 125 = 12 pouces

De la règle précédente résults la foi suite vi-après:

V représente la grosse masse v la petite masse

D " la distance entre les corps C " le centre commun

Nous aurons $\frac{VD}{V+v}$ = distance de C à v

Pour trouver le centre de gravité d'un système de plusieurs poids.

La règle suivante aura son application dans l'érection d'une machine à vapeur à balancier, dans un bateau à vapeur, en vue de placer le centre de gravité de l'appareil su centre de gravité du bateau, donné par le charpentier. La machine ainsi placée ne changera rien aux conditions de flottaison de bateau.

REGLE 1.—Multipliez tous les poids, par kors distances respectives à une première extrémité de l'appareil; la somme de tous les produits plus le dernier poids, formers un premier corps idéal.

Multipliez tous les poids, en sens coutraire, par leurs distances respectives à l'extrémité opposée, la somme de ces produits plus le dernier poids, formera un second corps idéal. Opérza alors comme dans la règle à deux poids,

Ex.-Trouvez le centre de gravité commun aux poids de le

figure 58, ci-annexée.

En commençant de gauché à droite en trouvera : 15 tonnes à 56 pds, 10 tonnes à 35 pds, 5 tonnes à 20 pds, 5 tonnes à 10 pds, plus 15 tonnes ; maintenant de droite à gauche. 15 tonnes à 35 pds, 5 tonnes à 45 pds, 5 tonnes à 35 pds, 10 tonnes à 20 pds, plus 15 tonnes pour le dernier poids.

e de gra-

(v)

oids, c'est

la de 95 et entre !

ieurs poids.

ection d'une seur, en vue de gravité nai placée ne

ances respecnme de tous r corps idéal. urs distances roduits plus Opérss alors

poids de la

5 tonnes à 55 à 10 p.iz, plus es à 55 pds, 5) pds, plus 15

15 tonnes 10 tonnes C 5 tonnes 5 tonnes 15 ton. 20 pieds 10 pieds 10 pieds 15 pieds tota! 55 pieds Charbon. $15 \times 55 = 825$ Rones 15×55= 825 Chaudière $10 \times 35 = 350$ Balancier 5×45= 225 Cylindre 5 × 20 100 Cylindre 5 × 35== 175 Balancier 5×10= 50 Chandière 10×20= 200 Roues = 15 Charbon 15 Somme = 1340 Somme=1440

1440+1340=2780, somme des deux poids (1440×55)+2780=29.49 pieds, distance AC 55-28.49=26.51, distance CB

> 7200 7200

2780)79200(28.48633 556

> 2360 2224

1360 1112

> 2480 2224

1560 1468

> 920 834

> > 880

26

REGLE 2.—Multipliez tous les poids par leurs distances respectives, et divisez la somme de tous ces produits plus le dernier poids, par la somme de tous les poids.

ivité commun aux poids de la Ex.-Trouvez le centre de fig. 58, les poids et les distance, étant les mêmes?

Chitis on 100 diverse	A (1)	S PROPER OF	TOW THE	1 2 9 F W
55 × 15 = 825	7 1		Poids	15
$45 \times 5 = 225$		en interest and a second	The same of the same of	5
35 × 5= 175			66	5
$20 \times 10 = 200$		150)		10
15= 15	the of	16 13		15
-	41 2			-
1440	1 1	216 11		50
. 144	$0 \div 50$	=28	.8	
. 5)144(28.8		
	10			
	-			
	44			
	40			
	-			
	40			
	46			

La première des deux règles précédentes donne lieu à un caloul plus long, elle donne un résultat plus exact. Voici la preuve.

AC : BC:: B : A. D'après la première règle, le centre de gravité C se trouve a 28,486 pouces de A, et l'autre partie est égale à 26.514. 26.514 × 1440=38 180

 $28.486 \times 1340 = 38171$

Différence 00 009

D'après la seconde règle la différence est plus grande.

55 - 28,8 = 26,2 $1340 \times 28.8 = 38592$ Alors $1440 \times 26.2 = 37728$

Différence Première différence Donc la première règle est plus exacte

Calances free duleuses.

Double pesée de Borda.

Les balances en usage dans le commerce sont souvent mal construites dans le but de frauder : mais la méthode pesées, indiquée par le physicien Borda, permet d'els sées exactes, même avec une balance défectueuss.

REGLE —Places l'objet que vous voulez peser sur un plateau de la balance, et faites l'équilibre avec des poids, ou de la grenaille, ou du sable ; enlevez alors l'objet, et remplaces-le par des poids de manière à rétablir l'équilibre ; les poids ainsi placés représentent le poids exact de l'objet; car l'objet et les poids agissent tour à tour dans les mêmes conditions, et font équilibre à la même résistance.

Pour savoir si la balance est frauduleuse, remplaces la grenaille ou le sable par des poids marqués ; si la somme de ces poids est la même que la somme des poids placés de l'autre côté de la balance, l'instrument est juste ; sinon la balance est fausse.

De la chute des corps

La gravitation universelle est une force en vertu de laquelle tons les corps de l'univers tendent sans cesse les uns vers les autres, comme s'ils s'attiraient réciproquement.

Les corps s'attirent de leurs masses, et en raison inverse des carrés des distances. Les masses sont d'ailleurs proportionnelles aux poids des corps.

La gravitation des corps vers le centre du Globe terrestre porte

le nom de pesanteur.

Chaque molécule ou particule d'un corps tend ainsi à tomber vers le centre du Globe, et la somme de toutes ces tendances à tomber constitue le *poids* du corps.

Lorsqu'un corps tombe d'une certaine hauteur, la vitesse ou l'élan de ce corps croît de plus en plus, et proportionnellement à la durée de la chute; de sorte qu'au bout d'un temps 2, 3, 4 fois plus grand, la vitesse acquise est elle-même 2, 3, 4 fois plus

Les espaces parcourus en des chutes de diverses durées sont proportionnels aux carrés des temps ou des durées des chutes.

En d'autres termes, dans des chutes dont les durées sont entre elles comme les nombres 1, 2, 3, 4, etc., les espaces parcourus sont entre eux comme les carrés 1, 4, 9, 16; etc.

Dans le cours d'une même chute, les espaces parcourus pen-dant des temps égaux successifs, par exemple de seconde en seconde, sont entre eux comme les nombres impairs 1, 3, 5, 7, etc.

L'expérience démontre qu'un corps qui tombe librement en partant du repos, descend de 16 1 pieds durant la première seconde de chute, et que ce corps possède alors une vitesse ou un élan capable de lui faire parcourir uniformement 321 pieds durant la deuxième seconde.

Conséquemment, dans la chute d'un même corps, au bout de 1, 2, 3, 4 secondos, les vitesses en pieds seront respectivement 321, 641, 961, etc; les espaces parcourus depuis le commencement seront 161, 641, 1441, etc; et les espaces parcourus dans les se-

condes successives seront 16,4, 481, 80,7, etc.

ter Cas

Un corps tombant librement, quelle sera sa vitesse au bout d'un temps donné?

REGLE. - Multipliez le temps par 32h; le produit sera la vitesse à la fin du temps donné.

Ex.—Quelle sera la vitesse après 7 secondes de chute? $321 \times 7 = 2231$ pieds.

u & un calla prenve.

se trouve a

t mal consdoubles

renaille, des poids és représenids agissent quilibre à la

2a Cas

on corps tombant librement, quelle sera sa vitesse acquise s'il tombe d'une hauteur donnée?

REGLE.—Multipliez l'espace, en pieds, par 643, la racine carrée du produit sera, en pieds, la viteuse par seconde.

Ex.—Quelle sera la vitesse acquise à la fin de la chute, par un boulet tombant d'une hauteur de 201 pieds ?

 $64\frac{1}{2} \times 201 = 12931$ $\sqrt{12931} = 113.7$ pieds.

3a CAS

Espace parcouru dans un temps donné de chute.

REGLE.—Multipliez le carré du temps, en secondes, par $16\frac{1}{13}$; le produit exprimers, en pieds, l'espace parcouru.

Ex.—Quel sera l'espace parcouru par un corps dans une chute de 7 secondes de durée ?

72=49 16r × 49=788 r pieds.

4e CAS

Temps nécessaire à un corps pour tomber d'une hauteur donnée.

RÉGLE.—Divises par 4 la racine carrée de la hauteur donnée ; le quotient sera le temps demandé.

Ex.—Quel est le temps nécessaire à un corps pour tomber d'une hauteur de 402.08 pieds?

√402.08=20.049 20.049÷4=5.012 secondes.

Se Cas

Espace parcouru par un corps qui tombe, pour acquerir une vitesse donnée.

REGLE. — Divisez la vitesse par 8 : le carré du quotient sera la hauteur de chute nécessaire pour donner cette vitesse.

Ex.—De quelle hauteur doit tomber un boulet pour acquérir une vitesse de 660 pieds par seconde?

660÷8=82,5 82,5°=6806,25 pieds.

6e Cas

Temps que doit durer la chute d'un corps pour donner à ce corps une vitesse donnée.

REGLE. - Divises la vitesse par 82 : le quotient est le temps cherché.

Ex.—Pendant combien de temps doit tomber un corps, pour acquérir une vitesse de 480 pieds ?

480 ÷ 32 = 15 secondes.

Les corps lancés verticalement de bas en haut, sont retardés proportionnellement à l'accélération des corps descendants ; conséquemment les règles suivantes seront très utiles.

7e Can.

Espace-parcouru par un corps lancé de bas en haut, avec une vitesse donnée.

REGLE.—Cherchez d'abord, en divisant la vitesse donnée par 32, le temps de chute qui donnerait la vitesse donnée; multiplies le carré du temps par 16.083 (voir la table), et le temps par la vitesse; la différence de ces deux produits sera la hauteur qu'atteindra le corps lancé.

Ex. 1—Un projectile étant lancé de bas en haut, est revenu à terre au bout de 12 secondes ; à quelle hauteur s'est-il élevé ? Puisque le retardement des corps ascendants est proportionnel à l'accélération des corps descendants, le projectile a monté pendant 6 secondes.

 $6^{\circ} \times 16,083 = 579$ piece

Ex. 2—Si un corps est lancé de bas en haut avec une vitesse de 30 pieds à la seconde, à quelle hauteur s'élève-t-il avant de retomber?

 $30^{\circ} \div 64,33 = 13,9$ pieds de hauteur

8e CAS

Pour trouver la vitesse d'un cours d'eau en pieds, par secondes à la fin d'un nombre de secondes, la hauteur étant donnée.

Ex. 1.—Que'le est la vitesse de l'eau à l'extrémité inférieure d'un coursier dont l'un des bouts est 30 pouces plus bas que l'autre?

(Voir le 2e cas)

30 ponces = 2,5 pieds $2,5 \times 64,33 = 160,82$ $\sqrt{160,82} = 12,65$ pieds de vitesse

Nora. L'espace parcouru par un corps sur un plan incliné, est à la hauteur dont ce corps tomberait librement, comme la hauteur du plan incliné est à sa longueur.

Ex. 2 — Qu'elle distance parcourra un cours d'eau en 5 secudes, sur un plan incliné ayant 10 pieds de hauteur, avec une base de 100 pieds?

ue.

acquise s'il

acine carrée

nte, par un

, par 16 /4 ;

une chute

ur donnée.

ur donnée;

our tomber

equérir uno

ient sera la

r acquerir

onner à ce

 $5^{2} \times 16,083 = 402,08$ 100 : 10 :: 402,08 : 40,20 pieds en 5 secondes

La force développée par un poids qui tombe est égale au poids multiplié par la vitesse.

Ex.—Quelle sera la force d'un coup frapy' par un poids de 280 livres, tombant d'une hauteur de 9 pieds ?

 $\sqrt{9 \times 64,33} = 24$ 24 × 280 = 6720 livres

TABLE

Montrant la relation du temps, de l'espace, et de la vitesse

Temps de la chute en secondes	Vitesse acquise à la fin du temps.	Carré du temps.	Espace par- couru dans chaque seconde.	Rapport de ces espaces.	Espace total parcouru depuis le commence- ment.
1	32.16	- 1	16.08	1	16.08
2	64,33	4	49.25	3	64.33
2 3	96.5	9	60,41	5	144.75
4	128.66	16	112.58	7	257.33
5	160.83	25	144.75	9	402.08
	193.	36	176.91	11	579.
7	225.17	49	209.08	13	788.08
6 .7 .8	257.33	64	241.25	15	1029.33
9	295,5	81	273.42	17	1302.75
10	321.66	100	305.58	19	1608.33

Pesanteur des corps

La force d'attraction de la Terre diminue lorsqu'on s'en éloigne, en raison du carré de la distance en partant du centre de la Terre.

Ex.—Un corps placé à 2 000 milles au-desaus de la surface de la Terre, accuse, à la balance à ressort, un poids de 400 livres; quel sera son poids à la surface de la Terre, en estimant le rayon de la Terre à 4 000 milles?

 $4000 + 2000 = 1\frac{1}{2}$ rayon. $1.5^{\circ} \times 400 = 900$ livres.

Règle.—Estimez la distance du corps au centre de la Terre, en prenant le rayon comme unité; multipliez le poids donné par le carré de la distance; le produit sera le poids pris à la surface de la Terre.

Ex.—Un corps pesant 900 lbs à la surface de la Terre, quel sera son poids à 2 000 milles au-dessus ?

Il faut ici renverser la règle ci-dessus : 900 + 1.5° = 400 livres.

ondes égale au poids

r un poids de

de la vitesse

rt B.	Espace total parcouru depuis le commence- ment.
	16.08 64.33 144.75 257.33 402.08 579. 788.08 1029.33 1302.75 1608.33

on s'en éloigne. tre de la Terre. la surface de de 400 livres; mant le rayon

de la Terre, oids donné par is à la surface

Terre, quel sera

Poids Spécifiques.

Le poids epécifique d'un corps est le rapport de son poids à celui d'un égal volume d'eau distillée.

Un pied cube d'eau distillée pèse 1000 onces avoirdupoids, à la température de 60° Fahrenheit : ainsi le poids d'un corpe, exprimé en onces par pied cube, sera son poids spécifique. Par exemple si l'on dit que le poids spécifique du sinc est 7, cela exprime qu'à volume égal le zinc pèse 7 fois plus que l'eau.

Divises le poids spécifique par 16, le quotient sera le poids

d'un pied oube, on livres.

La moyenne du poids d'un pouce cube de fonte, en livres, est

Table des poids spécifiques

Métaux	Poids speci- fique	Poids d'un pied cube en livres		Force cohésive en tonnes	Poids pour écra- ser l po tonnes
Aluminium lamine	2.67	166.6			24
" " fondu	2.56	159.8			A.F
Antimoine	6.72	419.5			pour d
Arsenic	5.763	360.19			38 8
Bismuth	9.823	613.1			300
Cuivre en barres	8.85	552	.318	17	de en tonne carré pour deformer.
" fondu	8.607	537.3	.31	8.4	4 4 5
" laminé	8.788	548.1	.316	13.4	Poids uce ca
" en fil	8.9	555.	.32	26.	Poid pouce
Or fondu	19,361	1208.5	.697	9.1	8.2
" à 22 carate	17.486	1			
" à 20 "	15.709				
Fer en barres	7.788	486.81	281	29.	18
Fonte (de	7.	437.	252	6.	30
14	7.6	474.	273	13	64
Fer en fil				40.	
Plomb fondu	11.36	708.5	.41	0.8	3,1
" laminé	11.4	711.6	.411	1.5	
Mercure (liquide)	13.598	849.87	.492		
Platine	21.531	1343.9	.775		
" laminé	23.	1435.6	.828		
Argent	10.474	653.8	.377	18.2	
Acier en barres	8.	499.	.288	52.	150
Etain	7.291	451.1	,262	2.0	6.7
Zinc	7.	437.	.252	3.3	
Acier en feuilles				35.	90
		Alliages			

Bronze d'Alumin. (90 par 100 de cuiv.) Métal à cloches Laiton, Brace	7.68 -8.05 -8.4	478.4 502.52 524.37	.276	32. 1.4 8.	58

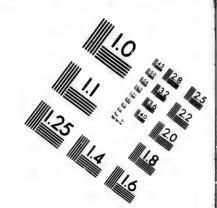
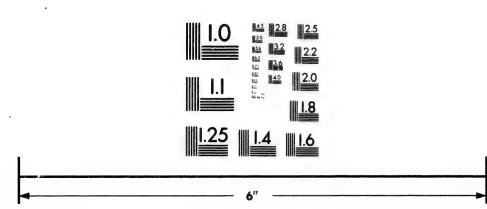


IMAGE EVALUATION TEST TARGET (MT-3)

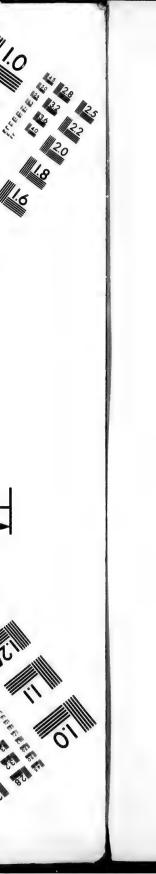


STATE OF THE STATE

Photographic Sciences Corporation

23 WEST MAIN STREET WEBSTER, N.Y. 14580 (716) 872-4503

SIM SELECTION OF THE SE



POIDS SPECIFIQUES (suite)

METAUX.	Poids spécifi- que		Poids d'un pe cube en livres		Force néces- saire pour é- crasé l pc car- ré, tonnes.
Laiton laminé	8.44	526.86	.301	14.	
en fil	8.54	533.109	307	22.	
" 5 cuiv. 1 zinc	8.41	525.09	.3	13.7	
"4 " 1 "	8.448	527.36	.364	14,7	
"3 "1 "	8.397	524.18	.3	13.1	
"2 " 1 "	8.299	518.06	,299	12.5	
"1 " 1 "	8.23	513.75	.296	9.2	
"1 " 2 "	8.283	517.06	.298	19.3	
11 11 4 11	7.371	460.13	.265	1.9	
Bron. 10cuv. 1 otain	8.561	534.42	.308	10.1	
" 9 étain 1 cuiv	8.462	528.24	.304	15 2	
et 18 att 1 att	8,459	528.05	.304	17.7	
11 7 11 1 11	8.728	544.85	.314	13.6	
Spéculum	7.447	464.87	.264	3.1	1
Antifriction Babbitt	7.31	456.32	.263		

POIDS SPECIFIQUES (suite).

Matériaux.	Poids spécifique	pied cube	pouce cube	Matériaux.	Poids.	pied cube	ponce cube
Orme anglais	.553	34	.02	Pierre à chaux	2.58	161	.093
" Canadien	.579	36	.021	Craie	2.33	145	.084
Erable	.675	42	.025	Marbrestatuaire		170	.098
Chêne africain	.988	62		Granit	2.66	166	.096
# américain				Mortier	1.7	106	.061
anglais '	-777	48	.028	Caoutchone	.93	58	.033
Mahogany esp.	.852	53	.031	Ivoire	1.82	114	.065
Pin rouge	.576	36	.021	Coke	7.44	46	.02t
blane.	.432	1		Brique	2.0	125	.072
Hêtre	.624			Suif	.94	59	.034
Frêne				Sucre		100.4	
Hacmétac	.592			Beurre		58.89	
Merisier	.720	,		Cire d'abeilles			.035
Noyer dur		52.37		apermacéti Liquides		58.89	
Buis	1.031	64.44	1	Huile d'olive	.915	57.19	
Liège	.240		.009		.932	58.25	
Cerisier		44.68			1.032		1
Ebène	1.331	83.18	.048	Miel	1.450	90.6	

Poids Spécifiques .- (Suite)

Force cohésive, tonnes

14. 22. 13.7

14,7 13.1 12.5 9.2 19.3 1.9 10.1 15.2 17.7 13.6 3.1

ponce cube

.093

.084

.098

.096

.061

.033

.065

.026

.072

034

pied cube

rolds

.58 161

33 145

.66 166

.7

.93

.82 114

.44

0.

.94

.718 170

106

58

46

59

.606 100.4 .058 .942 58.89 .034 .965 60.3 .035 .943 58.89 .034

915 57.19 932 58.25 032 64.5 450 90.6

125

LIQUIDES	Poids Spécifiq.	Fluides Elastiques	Poids Spécifiq.
Eau distillée' " de l'Atlantique " du Pacifique " de la Mer Rouge " de la Méditerranée " de la Mer Baltique " de la Mer Baltique " de la Mer Morte " du Golfe St-Laur. " de Kamouraska Vinaigre Un pied cube de va- peur (steam) pèse 258 grains à 212°	1.00 1.026 1.038 1,043 1.038 1.021 1.066 1.240 1.028 1.012 1.080	L'Air Atmosphérique pèse 527.04 grains troy au pied cube; son poids spécifique est pris pour étalon ou unité des poids spécifiques des corps gazeux. Vapeur (steam) à 212° Nitrogène ou azote Oxygène Vapeur d'alcool d'esprit de thérébentine Vapeur d'eau Fumée de charbon bitumineux Fumée de bois	.490 .972 1.104 1.613 5.013 .623

Divisez le poids spécifique par 16; le quotient sera le poids d'un pied cube en livres.

Ténacité du fer et de l'acier

Poids (en tonnes) nécessaire pour rompre un pouce carré de

	Section	originale	Section	rompue
	qualité la plus haute.	qualité la plus basse	qualité la plus haute.	qualité la plus basse.
Acier, barres, pour outils	59.3	45	62.1	59.1
" " rivets et boul		41.1	70.9	62.2
" en saumon	31.9	28	49.7	31.8
" en tôle	44.3	32.3	51	35.7
Fer, barres Yorkshire	29.6	27	58.51	35.7
" Staffordshire		24.7	65.4	33.6
" Lanarkshire	28.9	20.8	52.6	21.4
" Lancashire	27	24	46.6	38.5
" de Suede	21.5	21.3	66.8	54
" de Russie	25,3	22.1	34.7	32.2
Tôles de Yorkshire	25.3	22.	34	24.8
" de Staffordshire	24.1	20.3	27.4	19
" de Lanarkshire	22.9	18.6	27	19
Fer des cornières	25	22.3	31.9	26

Notes sur la force du fer

La ténacité de la fonte est à de celle du fer; on ne doit par la

charger de plus d'un sixième du poids de rupture. La force de l'acier est réduite lorsqu'il est trempé dans l'eau ; mais il devient plus dur et plus ténace lorsque la trempe se fait à l'huile.

Le fer chauffé au rouge et amorti soudainement devient plus dur, et sa force de cohésion est augmentée.

La force nécessaire pour couper des rivets d'acier est le quart de la force de cohésion de l'acier.

Les dimensions indiquées pour des rivets en fer sont trop peti-

tes pour des rivets d'acier avec tôle d'acier.

La ténacité du fil de fer se trouve réduite lorsque le fil est chauffé.

Le fer chauffé au rouge se dilate de un 140e de son volume.

Le poids spécifique du fer indique assez correctement sa qua-

Poids des Métaux

FER

Pouces cubes × .28=livres avoir du poids # +100=quarts de quintaux " ÷400=quintaux

Epaisseur de tôle en pouces × 40=lbs au pied carré huitièmes × 5= " " dixiemes × 4= "

Livres par verge courante × .7857 = tonnes au mille courant Diam. du fer rond mis au carré × 2,64 = 1bs au pied courant.

Multiplicateurs pour trouver le poids, lorsqu'on change de métal sans changer de volume.

Le pds du	fer ×	.92= pds du z	ine	Pes	cubes:	× .252	=lbs	en zinc
- CO. 41	" X	.93 = fonte		. 66	66	$\times .262$		fonte
\$ 5 mg 2	66 30	.94 = étain	3 : 1 6	6.6	dr 68	× .262	- 64	étain
66	" ×	1.02 = acier		66	64	× .288	= "	acier
		1.09 = Brass		66.	66 - 3	×.3	me - 55	Brass
		1.15 = cuivre		66				cuivre
66	" X	1.47 = plomb		. 6	6.6	×.41	- "	plomb

TABLE

Indiquant l'épaisseur et le poids du fer galvanisé.

Dimensions des feuilles, 2 pieds sur 6 et 9 pieds.

Calibre	Poids par pied carré	Calibre	Poids par pied carré	Calibre	Poids par pied carré	Calibre	Poids par pied carré
No	Onces	No	Onces	No	Onces	No	Onces
30	10	26	15	22	21	18	37
29	11	25	16	21	24	17	43
28	12	24	17	20	28	16	48
27	14	23	119	19	33	14	60

Poids (en livres) d'un pied carré de divers métaux des épaisseurs de 1 à 16 seizièmes de pouce.

Epaisseur pouces	Fer	Acier	Laiton Brass	Cuivre	Plomb	Zinc	Epaisseur jauge de Birming- ham B W G	Milli- mètres
116	2.5	2.6	2.75	2.9	3.7	2.35	.0625 = 16	1.59
16188161488710139166811894	5	5.2	5.5	5.8	7.4	4.7	.125 = 11	3.17
16	7.5	7.8	8.2	8.7	11.1	7.0	.1875 = 7	4.76
1	10.	10.4	11.0	11.6	14.8	9.4	.25 = 4	6,35
18	12.5	13.0	13.7	14.5	18.5	11.7	.3125 = 1	7.94
8	15.	15.6	16.4	17.2	22.2	14.0	.375	9.52
16	17.5	18.2	19.2	20.0	25.9	16.4	.4375	11.11
1	20.0	20.8	21.9	22.9	29.5	18.7	.5	12.7
16	22.5	23.4	24.6	25.7	33.2	21.1	.5625	14.29
6	25.0	26.0	27.4	28.6	36.9	23,4	.625	15.87
11	27.5	28.6	30.1	31.4	40.6	25.7	.6875	17.46
3	30.0	31.2	32.9	34.3	44.3	28.1	.75	19.05
18	32.5	33.8	35.6	37.2	48.0	30,4	.8125	20.64
78	35.0	36.4	38.3	40.0	51.7	32.8	.875	22.22
18 78 18	37.5	39.0	41.2	42.9	55.4	35.1	.9375	23.81
1	40.0	41.6	43.9	45.8	59.1	37.5	1.000	25.40

n ne doit pac la mpé dans l'eau ; trempe se fait à

nt devient plus ier est le quart r sont trop peti-

rsque le fil est

son volume. ctement sa qua-

oids ux

ed carré

mille courant pied courant.

change de métal

52=lbs en zinc 62= "fonte 62= "étain 88= "acier 1 = "Brass 32 = "cuivre 11 = "plomb

96

Epaisseur, jauge de Birmingham,

Epaisseur BWG	Fer	Cuivre	Brass	Epaisseur BWG	Fer	Cuivre	Brass
30	.5	,58	,35	15	2.82	3.27	3.10
29	.56	.64	.61	14	3.12	3.60	3.43
28	.64	.74	.70	13	3.75	4.34	4,12
27	.72	.83	.79	12	4.38	5.08	4.81
26	.80	.92	.88	11.	5.03	5.80	5.50
25	.90	1.04	.99	10	5.62	6.50	6.18
24	1.00	1.16	1.10	9	6.24	7.20	6.86
23	1.12	1.30	1.23	9 8 7	6.86	7.90	7.54
22	1.25	1.45	1.37	7	7.50	8.70	8.25
21	1.40	1.62	1.54	6 5	8.12	9.40	8,93
20	1.54	1.78	1.69	5	8.74	10.10	9.61
19	1,70	1.97	1.87	4	10.00	11,60	11.00
18	1,86	2.15	2.04	3 2	11.00	12.75	12.10
17	2.18	2.52	2.40	2.	12.00	13.90	13.10
16	2.50	2.90		1	12.50	14.50	13.75

Grandeur et poids des feuilles de ferblanc

	feuil- boîte	Dim	ens.	- Poids	. ag	Dim	ens.	Poids		
Marque	N. de fe les p. b	Long.		d'une Boite	Marque	N. de feuilles	Long.	larg.	d'une Boîte	
IC	225	133	10	quint.	DXX	100	162	121	1-1-7	
HX	225	133	10	1-1-7	DXXX	100	163	42	1-2-0	
IX .	225	13	10	1-1-0	DXXXX	100	163	121	1-2-21	
IXX	225	13	10	1-1-21	SDC	200	15	11	1-2-0	
IXXX	225	133	10	1-2-14	SDX.	200	15	11	1-2-21	
IXXXX	225	132	10	1-3-7	SDXX	200	15	11	1-3-14	
DC	100	163	121	0-3-21	SDXXX	200	15	11	2-0-7	
DX	100	164	121	1-0-14	SDXXXX	200	15	11.	2-1-0	

Poids (en livres) des sphères et cylindres

Diamètre e	n pouces	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Boulets e		.130	1,10	3,70	8,7	17,1	29,7	47	70	100	137,7
	longueur	2.4	9.9	21,9	39,	61,	89,	120	156	198	244

TUYAUX

Poids (en livres) des tuyaux en cuivre, 1 pied de longueur. gueur.

Poids (en livres) des tuyaux en plomb, 1 pied de lon-

Diamèt. intérieur	Epaiss	eur en f	raction	de pc.	Diame tre in-	com-	moy-	fort
	218	d	10	1	térieur	mun	en	1010
1 1 1 1 2 2 2 2 3	.42 .62 .79 1.15 1.55 1.94 2.30	.94 1.33 1.69 2.44 3.21 3.97 4.73	1.60 2.17 2.66 3.85 5,00 6.13 7.24	2.27 3.02 3.77 5.30 6.80 8.31 9.84	1 1 1 1 1 2 2	1.07 1.6 2.00 3.00 4.00 5.00 7.00	1.8 2.6 3.7 4.7 6.0 8.6	2 2.8 4.4 5.6 7.0

TABLE

Des multiplicateurs constants pour trouver le poids des tuyaux en fer, cuivre et plomb.

Epaisseur	Fer	Cuivre	Plomb	Epaisseur	Fer	Cuivre	Plomb
1 pouce 1 1 6 3 2 2 2 2	.104 ,208 ,3108 ,414	.3628	.1539 .3078 .4616 .6155	1 et 10 1 et 32	.621		.7694 .9282 1.0771 1.231

Règle.—Multipliez la circonférence du tuyau en pouces, par le nombre qui se trouve dans la table vis-à-vis! spaisseur requise, et par la longueur en pieds ; le produit sera le poids en livres.

Ex.—Quel est le poids d'un tuyau en cuivre, de 12 pieds de longueur, 15 pouces de circonférence, et 💏 d'épaisseur?

> $.7258 \times 15 = 10.817$ $10.817 \times 12 = 130.644$ livres environ.

Règle pour trouver le poids des tuyaux,

D.... Diamètre extérieur en pouces. " intérieur "

w....poids d'un pied de longueur en livres.

 $k \dots \mathbf{w} = \mathbf{k} (\mathbf{D}^{2} - \mathbf{d}^{2}).$

k=2.45 pour la fonte. k=2.64 pour le fer. k=2.64 pour le fer.

k=2.82 pour le laiton ou Brass.

k=3.03 pour le cuivre. k=3.86 pour le plomb.

3,10 3.27 3.60 3.43 4.12 4,34 4.81 5.08 5.50 5.80 6.18 6.50 7.20 6.86 7.90 7.54 8.25 8.70 8,93 9.40

9.61 10,10 11.00 11,60 12.75 12, 10 13.10 13,90 13,75

14,50

anc Dimens.

> d'une Boîte 124 1-1-7 162 121 1-2-0 163 121 1-2-21 163 1-2-0 11 15 1-2-21 15 11 1-3-14 15 2-0-7 15 \mathbf{H}

11 2-1-0

Poids

15 res

10 100 137,7 70

20 156 198 244

TABLE

du poids (en livres) des tuyaux en fonte, par pied de longueur.

Le poids des rebords, à chaque bout, est estime comme équivalent à 1 pied de tuyau.

Epaisseur du métal

Dia- metre	38	1/2	5	84	7 8	1	11	11
2	8.7	12.3	16.1	- 47.				
3	12.4	17.1	22.2					
4	16.1	22.1	28.3					
5	19.8	26,9	34.4	42.3				
6	23.4	31.9	40.6	49.7		12.2	1.5.3	
7	27.1	36.8	46.7	56.8				
8	30.8	41.6	52.8	64.3				
9	34.4	46.0	58.9	71.7		E:		
10		51.4	65.1	79.0	93.3			
11		56.4	71.0	86.4	101.8			
12			77.3	93.7	110.4	127.4	271,335	46.1
13			83.4	101.2	119.	137.2		
14			89.6	108.4	127.5	147.0		
15					136.1	156.8	177.7	
16	300 10 1	34.		123.1	144.7	166.6	188.7	
18 .				137.9	161.8	186.2	210.8	
20					178.9	205.8	232.9	260.3
22						225.4	254.9	284.8
24					16	245.0	276,9	309.3

Cette table est très utile pour trouver le poids d'une suite de tuyaux.

Ex.—Quel est le poids de 225 pieds de tuyaux de 10 pouces de diamètre et $\frac{2}{3}$ de pouce d'épaisseur? 225 × 79 = 17 775 lbs ou $8\frac{3}{2}$ tonnes.

Remarque.—Lorsqu'on prend la même unité pour les diamètres D et d et pour la longueur L, le volume V est représenté par la formule

 $V = 0.7854 L (D^2 - d^2)$ on par celle-ci : V = 0.7854 L (D+d) (D-d)

Lorsqu'on a le volume, on multiplie par le poids connu de l'unité de volume, selon la matière du conduit, et l'on obtient le poids du conduit lui-même.

On peut remarquer que le volume absolu d'un tube creux, est juste égal au volume du cylindre plein qui, pour la même longueur, aurait un diamètre égal à la corde que l'on peut tracer sur la section du tube, entre les deux circonférences, tangentiellement à la circonférence intérieure.

longueur. me équiva-

11 11 177.7 188.7 210.8 232.9 254.9 276.9 260.3 284.8

d'une suite de

309.3

e 10 pouces de

r les diamètres présenté par la

s connu de l'u-l'on obtient le

tube creux, est la même lonon peut tracer rences, tangen-

18,5,50

ii.	Mombre de filets au pouce.	8	2 2	8	71	14	114	11	111	=	· •	∞	00	00	00	00	œ	00	∞	•	00
Таре	Poids par	Ibe.	0.42	0.56	0.84	1.13	1.67	2.26	2,60	3.67	5.77	7.56	9.02	10.73	12.49	14.58	18.77	23.41	28.33	34.08	40.64
u et la	əriA əruətrətni	Pouces	0.00	0.192	0.305	0.533	0.863	1.496	2.038	3.355	4.783	7.388	9.887	12.73	15.939	19.99	28.889	38.737	50.039	62.633	78.838
s gaz, l'es	Longueur par pied carre de enriace enriace	Pieds	7.075	5.657	4.502	3.637	2.903	2.301	2.01	1.611	1.328	1.001	0.955	0.849	0.765	0.629	0.577	0.505	0.444	0.394	0.365
fer soudé pour les gaz, l'eau et la vapeur.	Longueur par pouce carré de surface rucianie	Pieds	10.5	7.67	6.13	4.64	3.66	2.77	2.37	1.85	1.55	1.24	1.08	0.95	0.85	0.78	0.63	0.54	0.48	0.42	0.38
er sou	Circonté- rence extérieure	Pe	1.2	2.12	2.65	3.3	4.13	5.21	5.97	7.46	9.03	11.00	12.57	14.14	15.71	17.47	20.81	23.95	27.1	30.43	34.77
en	Circonfe- rence interieure	Pes	1.14	1.55	1.96	2.59	3.29	4.33	5.06	6.49	7.75	9.64	11.15	12.69	14.15	15.85	19.05	22.06	25.08	28.28	31.47
des tubes	Diamètre Tueirètri	Pes	0.36	0.49	0.62	0.85	1.05	1.38	1.61	2.02	2.47	3.07	3.55	€.07	4.51	5.04	90.9	7.02	7.98	6	10.02
	TueseisedI	Pcs	0.088	0.091	0.100	0.113	0.134	0.14	0.145	0.154	0.204	0.217	0.226	0.237	0-247	0.259	.0.28	- 0.301	0.322	0.344	0.336
Dimensions	Diametre rueireur	Pes	0.54	0.67	1.84	1.05	1.31	1.66	1.9	2.37	2.87	3.5	*	4.5	ွဲ့	5.56	6.62	7.62	8.62	9.60	10.75
D.	Diamètre intérieur.		₩	i colo	-(01	1001-1	-	-+-	12	61	22	က	35	4	44	20	9	-	00	6	10

Hydrodynamique.

La science qui traite du mouvement des liquides se nomme Hydrodynamique, et l'application de ses principes à l'art de conduire et d'élever l'eau se désigne sous le nom d'Hydraulique.

1. Le caractère distinctif des liquides, est la facilité avec laquelle ils s'étendent, et tendent sans cesse à prendre toutes les directions ; c'est ce qu'on nomme fluidité (facilité à couler).

2. Le poids de l'eau est en raison de son volume; mais la pres-

sion qu'elle exerce en un point donné est en raison de la hauteur du niveau au-dessus du point considéré.

3. L'eau presse également dans toutes les directions; et prend

la forme du vase qui la contient.

4. La pression exercée par un liquide en vertu de son poids, sur les parois du vase qui le contient, dépend de la profondeur, et en même temps de la densité du liquide ; elle est indépendante de

la forme du vase et de la quantité du liquide.

5. La presse hydraulique est une application du principe de la transmission des pressions; l'eau ne pouvant être réduite en volume par la pression, il en résulte qu'étant pressée dans un récipient par une pompe foulante, elle force le piston à s'éloigner; l'effort exercé sur l'eau dans l'appareil, est égal à l'effort déployé sur l'eau dans la pompe, multiplié par le nombre de fois que l'aire du piston de la presse contient l'aire du piston de la pompe.

Ex.—Quel est l'effort exercé sur un piston de presse de 6 pouces de diamètre, avec un effort de 50 livres, appliqué à un levier dont les bras sont entre eux comme 12 est à 1, le diamètre du piston de la pompe étant de 7 de pouce?

Aire du récipient 28.2744 pouces carrées.

Aire du piston de la pompe 0.6013 pouce carré.

Quotient de ces deux aires 47.

 $50 \times 12 \times 47 = 28$ 200 livres, près de 12 tonnes,

6. La pression latérale de l'eau sur une paroi d'un vase qui la contient, est égale à la longueur de cette paroi multipliée par la moitié du carré de la profondeur, et par le poids de l'eau.

Ex.—Quelle sera la totale pression latérale de l'eau dans une citerne carrée de 12 pieds de côté, et de 8 pieds de profondeur?

(Un pied cube d'eau pèse 62.5 lbs.) 12 × 4 = 48 pieds, longueur totale des côtés

 $\frac{8^{\circ}}{2} = 32 \qquad \frac{48 \times 32 \times 62.5}{2000} = 48 \text{ tonnes.}$

7. Tout corps immergé dans l'eau supporte, de bas en haut, une poussée égale au poids de l'eau qu'il déplace.

Si le corps flotte, le poids de l'eau déplacée est égal au poids du corps.

Poids de l'eau à la température ordinaire.

and the second s	
1 pouce cube	.03617 lbs.
12 " "	.433 . "
1 pied cube	62.5
	1 tonne
0.16 (1) (1) (1) (1)	1 gallon
· 1 Programme a some	6.25 gallons
200 gallons	6.25 gallons 1 tonne de 2000 lbs
1 gallon	10 lbs
1 pouce cylindrique	.02827 lbs.
12 "	341

Company of

e la hauteur

et prend

son poids, sur ondeur, et en épendante de

principe de la re réduite en ressée dans un on à s'éloigner; l'effort déployé e fois que l'aire la pompe.

le presse de 6 liqué à un levier le diamètre du

nnes. d'un vase qui la multipliée par la s de l'eau.

e l'eau dans une de profondeur?

nes.

de bas en haut,

st égal au poids du

naire.

000 lbs

1 pled cylindrique 49.0 lbs
1 pied cube d'eau de mer 64.11

Poids de l'eau douce × 1.028 = poids de l'eau de mer 31.26 pieds cubes d'eau de mer pesent 1 tonne.

L'eau douce bout à 212°, le baromètre étant à 30 pouces.

" 100° dans le vide ou vacuum.

L'eau de mer à 1/3 de sel bout à 213°,2

11 out to his a 33 to sol bours 215,2

Ecoulement de l'eau

Lorsque l'eau s'écoule d'un réservoir par un orifice quelconque, la vitesse d'écoulement dépend de la hauteur du niveau de l'eau au dessus du centre de l'orifice, et cette vitesse est proportionnelle à la racine carrée de la hauteur.

Ainsi, lorsque les trous d'écoulement sont à des profondeurs respectives de 1 pouces, 4 pouces, 9 pouces, 16 pouces, les vitesses de l'eau sont entre elles comme les nombres 1, 2, 3, 4.

Les quantités d'eau fournies dans un même temps par des orifices égaux pratiqués à ces diverses profondeurs, seront entre elles comme ces mêmes nembres 1, 2, 3, 4,

Dans un conduit plein, la vitesse des divers filets d'eau est la plus forte au milieu; au pourtour, le frottement la retarde; dans un canal, la 1 lus grande vitesse est au milieu, un peu andessous de la surface.

Nota.—La force d'attraction du Globe terrestre sur les corps qui sont à la surface, est ici désignée par la lettre q.

Les formules suivantes seront d'un grand secours pour les calculs des constructions de moulins ou autres usines.

P....Pression en livres au pouce carré.

H.... Hauteur du liquide.

V....Vitesse théorique en pieds par seconde. g....La force d'attraction du Globe terrestre.

$$g=32,2$$
 $2g=64,4$ $\frac{1}{2}g=16.1$ $1\div 2g=0,0155$

 $P=H \times .434$

 $H=P\times2.305$

P=62,5, poids d'un peid cube d'eau.

 $V = \sqrt{2gH} = 2.025 \sqrt{H}$

 $H = V^2 \div 2g = .0155 V^2$

Une différence de niveau de ‡ pouce sur une distance d'un mille suffit pour déterminer un courant.

La vitesse moyenne de l'esu dans les tuyaux varie proportionnellement à la longueur des tuyaux,

Tableau des vitesses de l'eau

à différentes hauteurs du niveau au-dessus de l'orifice

V. Vitesse théorique en pieds par seconde v. 1 I flossique et chatte de la minute

H. . Hauteur du niveau

V=8,025 VH v=482 √H

H	v	, v	н	v	v	н	V	Ÿ
100	8	482	15	31	1866	65	65	3386
2	11.3	681	16	32	1928	70	67	4032
3	13.9	835	17	33	1987	75	69	4174
4	16	964	18	34	2045	80	72	4311
5	18	1078	19	35	2100	85	74	4443
6	19.7	1180	20	36	2155	90	76	4573
67	21	1275	25	40	2410	95	78	4698
8	23	1363	30	44	2640	100	80	4820
9	24	1446	35	47	2851	125	90	5389
10	25	1524	40	51	3048	150	98	5903
11	26.5	1598	45	54	3233	200	113	6816
12	28	1669	50	57	3408	250	127	7621
13	29	1737	55	59	3574	300	139	8348
14	30	1803	60	62	3733	350	150	9017

La quantité d'eau écoulée, dans un même temps, par desorifices de même grandeur et situés à une même profondeur, varie suivont la forme de l'orifice ; la forme ronde est la meilleure.

qu

gev

mii mèt

sion de d

P

par

on p

on p

Ri par 1

divis

repré

vaux.

Pouvoirs d'eau

MOTEURS HYDRAULIQUES

On distingue sept sortes de roues à cau

Roues à cuvettes

à coquilles pendantes

en dessous par impulsion

en dessous par pression

de côte ou à réaction

en-dessus.

Ces roues se divisent en trois classes,

La première classe comprend la roue en-dessus, la roue à réac-

tion, et la roue à coquilles.

La deuxième classe comprend les roues pendantes, en dessous ar pression, et celles qui recoivent l'eau au-dessous du niveau de leur axe.

La troisième classe comprend les roues en-dessous par impul-

sion, et les rones à cuvettes

Les expériences les plus récentes et les mieux dirigées sur chaque sorte de roue, sont celles de MM. Poncelet et Morin en France; les résultats ont été comme suit, quant à la valeur du rapport du travail transmis au travail reçu:

Roues en dessus, de 0,60 à 0,80
Roues en dessous par pression, de 0,45 à 0,50
Roues en dessous par impulsion, de 0,27 à 0,30
Ces nombres sont nommés coefficients de rendement.

Force effective de cheval pour différents moteurs.

Pouvoir théorique	1.00
Roue en dessus	.68
Turbine	.70
Haute roue en dessous par pression	.60
Basse roue	.55
Roue en dessous de Poncelet	.60
par impulsion	35

La vitesse au périmètre d'une roue en dessous doit être égale à la vitesse due à la hauteur du niveau de l'eau, multipliée par 0.57, soit 0,57 V (Voir la table).

Pour trouver le pouvoir d'un cours d'eau :

REGLE.—Multipliez le poids de l'eau écoulée dans une minute par la hauteur de la chute en pieds; et divisez par 33 000; le quotient sera l'expression de la puissance en chevaux.

Ex.—Quel est le pouvoir d'un cours d'eau de 22 pouces de largeur, 12 pouces de profondeur, avec une vitesse de 350 pieds par minute, et une chute totale de 60 pieds? quel devrait être le diamètre de la roue en dessus appliquable à ce cours d'eau?

 $(350 \times 12 \times 12 \times 22 \div 1728 \times 625.60 \times) \div 33\ 000 = 72.9$ chevaux Hauteur de la chute 60 pds; allouant 15 pouces pour l'admission de l'eau et l'espace nécessaire au bas: $60 \div 1.25 = 58.75$ pieds

de diametre

Pour les chutes qui n'excèdent pas 4 pieds, la roue en dessous par impulsion doit être appliquée; pour les chutes de 4 à 10 pieds, on prendra la roue en dessous par pression; au delà de 10 pieds, on prend la roue en dessus.

Pour trouver le pouvoir d'une roue hydraulique :

REGLE.—Multipliez la vitesse du périmètre de la roue en pieds, par minute, par le poids de l'eau écoulée dans le même temps; divisez le produit par le coefficient de rendement; le quotient représentera la puissance mécanique de la roue, exprimé en chevaux.

Coefficient { Ire Classe de roues 47 190 2me Classe 69 300 3me Classe 7 115 500

roue à reac-

> 5389 5903

6816

7621

8348

2012

r desorifices

r, varie sui-

eure.

13:

39

50

s, en dessous s du niveau Ou bien: multipliez la vitesse du périmètre de la roue en pieds par minute, par le nombre de pieds cubes d'eau écoulés dans le même temps; multipliez le produit par le nombre décimal équivalent; ce dernier produit sera le pouvoir effectif de la roue, exprimée en force de chevaux.

Ex.—Quel est le pouvoir d'une roue en dessus recevant 95 pieds cubes d'eau par minute, la vitesse du périmetre de la roue étant de 6 pieds par seconde, ou 360 pds par minute?

1re règle : $\frac{360 \times 95 \times 62,5}{47190}$ = 45,29 chevaux

2me règle: 360 × 95 × .001325=45,29 chevaux

L'effet est égal à la quantité d'eau multipliée par la hauteur de

Le poids de l'eau dons les augets d'une roue en dessus, est obtenu en multipliant les ‡ de leur nombre, par le nombre de pieds cubes contenus dans chacun des augets ; le produit doit être multiplié par 40.

Décimales (Roues de 1re Classe .001 325 équivalentes (Classe .000 902 3me Classe .000 541

La puissance d'une chute d'eau est à l'effet qu'on en tire par une roue en dessus, comme 10 est à 6,6. Alors le pouvoir d'une roue de 55 pieds serait donné par la proportion : 10 : 6,6 :: 55 : 36,3 chevaux.

Pouvoir d'une roue en dessous, lorsque tout le cours d'eau est employé :

RÉGLE.—Trouvez, par les règles précédentes, le poids de l'eau écoulée dans une minute, et divisez par 100 000; le quotient sera le nombre de chevaux.

Nota. Le nombre 100 000 est ainsi obtenu: le pouvoir du cours d'eau appliqué à une roue en dessous produit un effet de 3,3 pour 10, ainsi, 3,3 : 10 :: 33 000 : 100 000.

Quand l'orifice est au-dessus du centre des aubes, multipliez le poids de l'eau par la hauteur, comme pour les roues en dessus.

Ex.—Quel est le pouvoir d'une roue en dessous par impulsion, appliquée à une chute d'eau de 25 pieds, avec une section de 80 pouces sur 2 pouces ?

√25=5 5×6.5×60=1950 pieds, vitesse réelle de l'eau par minute

 $2 \times 80 = 160$ pouces $160 \times 1950 \times 12 \div 1728 = 2166,6$ pieds cubes $2166,6 \times 62,5 = 135$ 412 livres d'eau écoulée par minute 135 412 $\div 100$ 000 = 1,35 cheval

Nora. Le maximum (ou la plus grande valeur) du pouvoir dé-

oue en pieds oulés dans le lécimal équila roue, ex-

recevant 95 ere de la roue e?

r la hauteur de

dessus, est obombre de pieds t doit être mul-

325 902 541

qu'on en tire par le pouvoir d'une

e cours d'eau est

le poids de l'eau 00 ; le quotient

: le pouvoir du duit un effet de

bes, multipliez le ues en dessus.

is par impulsion, le section de 80

lle de l'eau par

cubes e par minute

r) du pouvoir dé-

ployé par une roue, est obtenu lorsque la vitesse du périmètre de la roue est égale à la moitié de celle du cours d'eau.

L'effet du pouvoir appliqué à une roue en dessous, est en moyenne la moitié de celui d'une roue en dessus.

Pouvoir d'une roue en dessous par pression (breast wheel).

RÈGLE.—Ajoutez à l'effet de la chute, l'effet d'une roue en dessus dont la chute est égale à la distance du bas du coursier au point de décharge; la somme ainsi obtenue sera la réponse.

Ex.—Quel sera le pouvoir d'une roue dessous par pression, appliquée à un cours d'eau ayant une section de 2 pouces sur 80, avec 14 pieds de chute, de la surface au bas du coursier, le reste de la chute étant de 11 pieds?

√14=3,74 3,74 × 6,5 × 60=1458,6 pieds, vitesse par minute $1458 \times 12 \times 2 \times 80 \div 1728 = 1620$ pieds cubes $1620 \times 62,5 = 101250$ livres d'eau écoulées par minute $101\ 250 \div 100\ 000 = 1,012$ cheval pour l'effet de la roue en des-

sous ; résultat de la première opération.

√11=3,3166 3,3166 × 6,5 × 60=1290, vitesse en pieds par minute $1290 \times 12 \times 2 \times 80 \div 1728 = 1433$ pieds cubes $1433 \times 62,5 = 89$ 562 livres d'eau écoulées par minute $11 \times 89562 \div 50000 = 19,703$

19,703+1,012=20,715 chevaux

Le principal obstacle à l'usage des roues en dessus, est leur grandeur énorme, leur poids, leur prix élevé, la perte de travail resultant des frottements, dans les engrenages requis pour obtenir la vitesse indispensable aux opérations les plus ordinaires.

Les dernières améliorations faites aux turbines et aux roues à cuvettes, les font préférer aux roues en dessus, elles ont aussi

l'avantage d'occuper moins d'espace.

Les turbines Fourneyron, de Lippell et Poncelet, sont les plus estimées.

Turbines à haute pression

h.... Hauteur de la chute d'eau

Q....Quantité en pieds cubes par seconde par 10 F C V....Vitesse de la turbine à son périmètre en pieds par seconde

7,1 4171-11

1. 10 1. (1)

h= 30 40 50	60 70	80 90	100 120	140 10	30 180 200
$ \begin{array}{c cccc} h = & 30 & 40 & 50 \\ Q = & 4.2 & 3.1 & 2.5 \\ V = & 36 & 42 & 47 \end{array} $	2.1 1.8	1.6 1.4	1.27 1.05	0.9	.8 .7 .63

Aqueducs

1 gallon d'eau =0.16 pied cabe, très près. 1 pied cube =61 gallons

Consommation de l'eau dans les villes :

De 20 à 30 gallons par tête et par jour dans les villes manufacturières :

De 16 à 20 gallons par tête et par jour dans les autres villes. La plus grande demande est environ 2½ fois la moyenne. En moyenne les 🔥 de la pluie peuvent être conservés.

Lingins à pomper

G.... Nombre de gallons élevés dans 24 heures. H.... Nombre de pieds cubes dans 24 heures.

h.... Hauteur en pieds à laquelle l'eau doit être élevée.

F.C... Force de cheval requise.

RECLE. Multipliez le nombre de gallons à élever en 24 heures par la hauteur en pieds à laquelle l'eau doit être élevée, et divisez le produit par 4 752 000; le quotient sera le nombre de forces de chevaux.

 $\frac{G \times h}{4 752 000} = F.C$

Ou multipliez le nombre de pieds cubes à élever par la hauteur en pieds à laquelle l'eau doit être élevée, et divisez le produit par 762 088, le quotient sera la réponse.

 $\frac{\mathbf{H} \times h}{762 088} = \mathbf{F.C}$

A la puissance ainsi trouvée, il faut ajouter 20 pour cent, pour surmonter les frottements ; il convient d'ajouter encore 50 à 60 pour cent pour s'éloigner du cas de rupture, ce qui fait un total de 70 à 80 pour cent de puissance additionnelle.

Le mattre conduit doit être assez grand pour fournir le double

de la quantité moyenne.

Pour trouver le diamètre d'une pompe à simple action.

Règle.—Divisez le nombre de gallons requis par minute par le produit de trois nombres, savoir : la longueur de la course du piston, le nombre de coups à la minute, et le nombre constant 0.034; la racine carrée du résultat sera le diamètre de la pompe.

 $\sqrt{\frac{G}{0.034 \text{ LN}}} = D$

Ou bien : divisez le nombre de pieds cubes requis par minute, par le produit de trois nombres, savoir : la longueur de la course du piston, le nombre de coups à la minute, et le nombre constant 0.00545; la racine carrée du résultat sera le diamètre.

0.00545 LN

L....Longueur de la course du piston.

G....Nombre de gallons requis par minute. H....Nombre de pieds cubes "

N.... Nombre de coups de piston par minute,

D.... Diamètre de la pompe en pouces,

Nota .- Ces formules donnent le juste diamètre ; il est d'usage de l'augmenter de 1 de sa valeur pour faire la part des fuites.

Nombres utiles pour le calcul des pompes :

D.... Diamètre de la pompe, en pouces.

C.... Course du piston, en pouces.

 $D^{9}C \times .7854 =$ nombre de pouces cubes.

 $D^{2}C \times .002827 =$ " gallons.

 $D^2C \times .000454 =$.. pieds cubes.

 $D^{2}C\times .02827 = "$ lbs d'eau douce.

Pression dans les tuyaux en fonte

Pour trouver l'épaisseur nécessaire pour supporter une pression donnée :

Règle 1.—Multipliez la hauteur de l'eau par le diamètre intérieur du tuyau, et par 0,000 054; ajoutez à ce produit 0,37; le résultat sera l'épaisseur en pouces, ou fractions de pouces.

Ex.—Trouvez l'épaisseur que doit avoir un tuyau en fonte de 9 pouces de diamètre, pour supporter la pression résultant d'une hauteur de 200 pieds?

 $200 \times 9 = 1800$ $0.000054 \times 1800 = .0972$ 0.0972 + 0.37 = 0.4672

Règle 2.—Multipliez la pression au pouce carré, par le diamètre intérieur du tuyau, et par 0.000 125; le résultat plus 0.37 sera la réponse.

Ex.—Trouvez l'épaisseur que doit avoir un tuyau en fonte, de 9 pouces de diamètre, pour supporter une pression de 86.6 livres par pouce carré.

 $86.6 \times 9 = 779.4$ $0.000\ 125 \times 779.4 = 0.0974$ 0.0974 + 0.37 = 0.4674

Les épaisseurs obtenues par ces règles peuvent soutenir une épreuve du double de la pression, ou de la hauteur.

Le nombre à ajouter au résultat du premier calcul varie avec le diamètre du tuyau.

illes munifac-

utres villes. oyenne. rvés.

eures. res. it être élevée.

er en 24 heures levée, et divisez bre de forces de

er par la hauteur ez le produit par

pour cent, pour er encore 50 2 60 qui fait un total

ournir le double

le action.

ar minute par le de la course du nombre constant diametre de la

quis par minute, ueur de la course nombre constant mètre.

Formules

H.... Hauteur du niveau de l'eau.

P.... Pression de l'eau en livres, par pouce carré.

d Diamètre intérieur du tuyau, en pouces.

t Epaisseur du métal ; x.... épaisseur à ajouter.

P = 0.433H

t = 0.000 054 Hd + x

t = .000 125 Pd + x

x = 0.37 pour les tuyaux de moins de 12 pcs de diamètre ;

x = 0.50 pour les tuyaux de 12 à 30 pouces.

x = 0.60 pour les tuyaux de 30 à 50 pouces.

Epaisseur des tuyaux

Pour supporter une pression de 200 pieds.

Diamètre intérieur.	Epaisseur du métal,	Poids par 10 pieds.	Diametre intérieur.	Epaisseur du métal en fer.	Poids en lbs par 10 pds.
3	10,0	120	9	·7a	426
4	16	171	10	1 1	514
5	3	198	11	1	564
6	8	234	12	19	711
7	1	271	14	A	896
. 8 .	78	373	16	11	1135

La vitesse de l'eau dans les tuyaux des aqueducs ne doit pas dépasser 400 pieds par minute; dans les tuyaux des machines à vapeur, la vitesse peut s'élever sans danger jusqu'à 500 pieds par minute.

L'aire des valves d'une pompe ne doit jamais être moindre que le quart de l'aire de la pompe.

EXERCICES

p

Quel sera le temps requis pour remplir une citerne de 45 pieds de longueur 18 pieds 4 pouces de largeur, et 6 pieds de profondeur, par une pompe à double effet, le cylindre ayant 4½ pouces de diamètre, la course de la pompe étant de 10 pouces, avec \(\frac{1}{2} \) de vide à chaque coup de piston, et la vitesse de 130 révolutions par minute?

 $36^{2} \times .7854 \times 16 \times 130 = 36$ 157.6 pouces cubes. 36 857.6 ÷ 1728 = 21.33 pieds cubes par minute. Capacité de la citerne 45 × 18.334 × 6=4950 $4950 \div 21.33 = 232$ minutes. $232 \div 60 = 3$ heures et 25 minutes.

Si la citerne était épuisée par une pompe centrifuge en 70 mi nutes, combien de tonnes par minute cette pompe aurait-elle enlevées? (Comptez ici la tonne de 2000 livres.)

Capacité de la citerne 4950 pieds cubes

 $4950 \div 32 = 154.7$ tonnes 154 $7 \div 70 = 2.21$ environ.

Si une pompe épuise une citerne en 3 heures, et si une autre pompe épuise la même citerne en 10 heures, combien de temps faudra-t-il aux deux pompes ensemble pour épuiser la citerne?

La première pompera de la citerne par heure. La seconde pompera de la citerne par heure.

Les deux ensembles pomperont, par heure, $\frac{1}{3} + \frac{1}{10}$, ou $\frac{2}{30} + \frac{1}{4}$ ou $\frac{1}{3}$.

Donc le temps requis sera $\frac{3.0}{13}$ d'heure, ou 2 heures 18 minutes $27\frac{6}{13}$ socondes.

Afin d'éviter la réduction des fractions à un commun dénominateur on opère comme suit :

On additionne 3 et 10, ce qui donne 13; On multiplie 3 par 10 ce qui donne 30; $30 \div 13 = 2$ hrs 18 minutes $27\frac{n}{18}$ secondes.

REGLE approximative très courte, pour trouver la quantité d'eau enlevée par les pompes d'épuisement de cales de vaisseaux : Faire le carré du diamètre, et diviser par 2.

Ex.—Quel sera le poids de l'eau enlevée par heure par deux pompes, dont les diamètres sont 3 pouces et 4½ pouces ?

Un orifice d'un pouce carré à 1½ pied de profondeur au-dessous du niveau de l'eau, donne issue à 5 tonnes d'eau par heure. A quelle profondeur sera une fuite de 3 pouces carrés en superficie pour écouler 34 tonnes par heure? (tonne de 2240 livres)

Règle.—20 × la profondeur = (tonnes par heure par pouce carré) élevées au carré.

pes carrés 3)34 tonnes par heure.

11.33 11.33 tonnes par heure par pc carré 3399 3399 1133

20)129;3689 (tonnes par heure au carré)

6.41844 pieds de profondeur Nota.—20 est un nombre constant.

nètre :

eur | Poids en tal | lbs par

s ne doit pas es machines à à 500 pieds par

être moindre

ne de 45 pieds eds de profonant 4½ pouces uces, avec } de révolutions par

600

Ex.—A quelle profondeur se trouve une ouverture de 4 pouces carrés de superficie, pour donner 37 tonnes d'eau par heure?

Rép. 4. 278 pieds. Ex.—A quelle profondeur se trouve le trou qui donnera 29 tonnes d'eau par heure, le trou ayant 3½ pouces carrés de superficie? Rép. 3,432 pieds

Ex.—Combien de tonnes d'eau par heure pourra donner un trou de 3 pouce de diamètre, à une profondeur de 16 pieds audessous du niveau?

Par la règle précédente, les tonnes par heure et par pouce carré

sont données par la formule... $\sqrt{16 \times 20} = 17,8885$.

Aire en pouces carrés, du trou de 7 de pouce :

 $\frac{7}{8} \times \frac{7}{8} \times .7854 = .6013$ 17,8885 tonnes × .6013 = 10,75 tonnes

La tonne anglaise \times 1,12 égale la tonne canadienne La tonne canadienne \times .893 égale la tonne anglaise

Projection de l'eau ou jet d'eau

Hauteurs auxquelles l'eau peut être lancée par un jet à différentes pressions

fo

m

rot

de

de

Pression au pouce carré	Hauteur équivalente de chute	Hauteur du jet	Proportion de compression de l'air dans le récipient
lbs	pieds	pieds	1
30	68	33	.5
45	102	66	.33
60	136	99	.25
75	170	132	.2
90	204	165	.17
105	238	198	.14
120	272	231	.125
150	340	297	.1

Dilatation de l'eau

En gelant, l'eau se dilate de 0.089 ou 1÷11,24 de son volume De 40° à 12° elle se dilate de 0.00236 de son volume ; et de 40 212, elle se dilate de 0.00023325 pour chaque degré ; son volum augmente (de 40° à 212°) de 1÷0,04012 ou 1 pied cube par 24,92 Un pied cube de glace pèse 57,25 livres.

Roues dentées.

Force des dents, en fonte.

L....Largeur de la dent. P....Pas de la dent, ou distance de centre en centre. par heure?

par heure?

par 4. 278 pieds.

qui donnera 29

arrés de superficte, 3,432 pieds

urra donner un de 16 pieds au-

par pouce carré

es nadienne anglaise

eau un jet à différen

III Job & dilicada

Proportion de compression de l'air dans le récipient

.5
.33
.25
.2
.17
.14
.125

24 de son volume rolume ; et de 40 legré ; son volume ed cube par 24,9

en centre.

V....Vitesse à la ligne du pas en pieds par seconde. F....Force de cheval que la roue peut transmettre.

$$F=,06.P^{9}VL$$

$$P=\sqrt{\frac{F}{.06\ VL}}$$

PROPORTION DES DENTS

9 9 1 1 1 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1	419	41. 4	. 4 g. 2. 2. 6 a.	
De la ligne du pas au dehors, égale	le	рдв .	× 0.33	
Profondeur totale de la dent, "	le	pas	$\times 0.75$	
Epaisseur à la ligne du pas, "	le	pas	$\times 0.45$	
Espace entre deux dents, ligne du pas, égale	le	pas	$\times 0.55$	
Epaisseur de la dent, égale	le	pas	$\times 0.45$	
Epaisseur des bras plats égale		pas	$\times 0.45$	
Largeur ordinaire des dents pour les roues à	,		' el '	
petites dents, égale	le	pas	× 2	
Pour les roues à grosses dents égale	le	pas	- 3	
Les roues à mortaiges sont plus larges que le	1 10	utre	de der	1

fois l'épaisseur de la jante ; ou la marche × 0.9

La jante doit être le double de l'épaisseur des roues tout en

La jante doit être le double de l'épaisseur des roues tout en

L'épaisseur autour du centre = marche × 1.3

Pour trouver le diamètre de la marche d'une roue dentée : Règle :—Multipliez le pas en 32°s de pouce par le nombre de dents, et divisez le produit par 100; le quotient sera le diamètre.

Ex.—Quel sera le diamètre d'une roue de 50 dents, avec une marche de 1½ pouce?

$$1\frac{1}{2} = \frac{48 \times 50}{100} = 42$$
 pouces

D....Diamètre en pouces.

P....Pas en 32es

N....Nombre de dents

Pour trouver le nombre de dents, ou bien le diamètre d'une roue pour une vitesse donnée, connaissant la vitesse ou le nombre de dents de l'autre roue ou poulie :

Règle:—Multipliez le nombre de dents ou le diamètre par la vitesse de la plus grande roue, et divisez le produit par la vitesse de l'autre ou par son diamètre; le quotient serà le nombre de dents, ou bien le diamètre. Ex. 1.—La vitesse d'une roue de 120 dents est de 30 révolutions par minute; quel sera le nombre de dents d'une autre roue qui fera 300 révolutions dans le même temps?

de

de

oig

AXE

a la

om

ent

ur nan

Ex

and

and

$$\frac{120 \times 30}{300} = 12 \text{ dents}$$

Ex. 2.—Avec une poulie de 37 pouces de diamètre faisant 45 révolutions par minute, quel devra être le diametre d'un autre roue devant taire 28 révolutions dans le même temps?

Ex. 3.—Une poulie de 15 pouces de diamètre faisant 200 révolution par minute, quel sera le nombre de révolutions d'une autre rou de 50 pouces diamètre?

 $200 \times 15 \div 50 = 60$ révolutions.

Marche ou pas de force égale pour les dents des roues de différents métaux :

Règle pour le changement nécessaire des roues d'un tour, pou couper un nombre de filets voulu.

N.... Nombre de filets au pouce

P.... Pas de la vis qui commande l'outil.

S....Nombre des dents de la roue du mandrin du tour.

W....Nombre de dents de la roue qui engrène avec S
 Y....Nombre de dents du pignon sur l'arbre de W
 T....Nombre de dents de la roue qui commande la vis.

$$N = \frac{PTW}{SY}$$

$$W = \frac{NSY}{PT}$$

Pour trouver le nombre de filets au pouce, avec les tours d'ion n'emploie que trois roues pour couper les filets des vis :

Règle.—Multipliez le nombre de filets que l'on veut avoir a pouce, par le nombre de dents de la roue sur le mandrin du tour et divisez le produit par le nombre de filets au pouce de la vi qui commande l'outil; le quotient sera le nombre de dents qua doit avoir la roue sur la vis motrice.

Ex.—Pour couper 8 filets au pouce, avec une roue de 30 des sur le mandrin du tour, avec une vis qui commande 2 filets a pouce, quel sera le nombre de dents requis dans la roue sur le sera le nombre de dents requis dans la roue sur le sera le nombre de dents requis dans la roue sur le sera le nombre de dents requis dans la roue sur le sera le nombre de dents requis dans la roue sur le sera le nombre de dents requis dans la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de dents requis de la roue sur le sera le nombre de de la roue sur le sera le roue sur le roue de la roue sur le roue sur le roue de la roue sur le r

$$30 \times 8 = 240$$
 240 ÷ 2 = 120 dents

Pour trouver le nombre de dants de la roue sur le mandrin : REGLE.—Multipliez le nombre de dents de la roue sur la v est de 30 révolunts d'une autre s ? par le pas de la vis; divisez le produit par le nombre de filets demandés en pouce.

diamètre faidiamètre d'un Ex.—Avec un pas de vis de 2 au pouce, commandé par une roue de 110 dents, quel sera le nombre de dents requis pour la roue sur le mandrin, pour avoir $5\frac{1}{2}$ filets au pouce?

110 \times 2 = 220 \times 220 \div 5.5 = 40 dents

Nota —La roue intermédiaire ne fait que transmettre le pouvoir lent pour dent.

Lorsque le nombre de filets au pouce doit être considérable, cette circonstance nécessite la multiplication des roues; dans ce cas les formules précédentes ont leur application.

nt 200 révolution d'une autre rou

me temps ?

. 1100

es roues de diffé

es d'un tour, pou

drin du tour. ène avec 8 ore de W mande la vis.

avec les tours of lets des vis : l'on veut avoir a mandrin du tour i pouce de la vi ibre de dents go

ne roue de 30 den mande 2 filets a ms la roue sur

dents sur le mandrin : e la roue sur la v Ex. 1—Quel sera le nombre de filets obtenu de la combinaison mivante: 80 dents à la roue sur la vis motrice, 20 dents au pignon qui commande cette roue; 75 dents à la roue sur le même axe, ou celle qui reçoit le pouvoir de celle du mandrin, et 60 dents la roue sur le mandrin?

N. Nombre de filets cherché..x P=2, nombre de filets en pouce de la vis motrice

formule
$$N = \frac{PTW}{SY}$$

 $80 \times 75 = 6000 = TW$
 $60 \times 20 = 1200 = SY$
 $6000 \div 1200 = 5$

 $5 \times 2 = 10$ filets = N Ex 2.—Quel devra être le nombre de dents du pignon qui ommande la roue de la vis, avec la combinaison suivante : 130 ents à la roue sur la vis de deux au pouce, 90 dents à la roue ur la mandrin, et 90 à la roue qui reçoit le pouvoir de celle du nandrin?

Formule
$$\frac{PTW}{NS} = Y$$

N = 13 filets au pouce Y = x P = 2 T = 130 Y = x W = 90S = 90

> 130 × 2 × 30 = 23400 = PTW 90 × 13 = 1170 = SN 23400 ÷ 1170 = 20 dents = Y

Ex, 3.—Quel sera le nombre de dents requis de la roue sur la s motrice, avec la combinaison auivante : 60 dents à la roue du andrin, 100 dents à la roue qui reçoit le pouvoir de celle du andrin, 20 dents au pignon sur le même axe que la roue de 100 dents, pour couper 20 filets au pouce, la vis motrice ayant 2 filets au pouce?

Formule
$$T = \frac{N8Y}{PW}$$
 $N = 20$ $W = 100$
 $8 = 60$ $T = x$
 $Y = 20$ $P = 2$
 $60 \times 20 \times 20 = 24\ 000 = N8Y$
 $100 \times 2 = 200$ $= WP$
 $24\ 000 \div 200 = 240 \div 2 = 120\ dents = T$

Ex 4.—Quel sera le nombre de denta requis à la roue qui re coit le pouvoir de celle du mandrin, avec la combinaison suivante : 60 dents à la roue sur le mandrin, 95 à la roue sur la vir motrice, 20 au pignon qui commande cette dernière, pour avoir 14½ filets au pouce, la vis motrice en ayant 2?

$$\begin{array}{ccc} NSY \div PT = W \\ N = 14\frac{1}{4} & Y = 20 \\ S = 60 & T = 95 \\ W = x & P = 2 \end{array}$$

$$14,25 \times 60 \times 20 = 17$$
 100 95×2 190 17 100 \div 190 dents = W

Angle des filets en V....55 degrés. Profondeur égale au pas.

Nombre des filets carrés : la moitié du nombre des filets en V.

2 23 3

Table des Vis de Whitworth

Nombre de filets en V au pouce.

Diametre en pouces	Nombre de filets.	Diamètre en pouces.	Nombre de filets.	Diamètre en pouces.	Nombre de filets.	Diamètre en pouces.	Nombre de fielts.	Diamètre	Nombre de filets.	Diamètre en pouces.	Nombre de filete.
10 14 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	24 20 18 16 14 12	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	11 10 9 8 7 7	180 110 140 141 171 2	6 6 5 5 41 41 41	21 21 21 21 3 31 31 31	4 4 3 3 3 3 3 3	334	3 3 27 27 28 24 24 24 24	5½ 5½ 5¾ 6	25 25 24 21

Le diamètre d'une vis sans fin doit être te que l'angle du fils ne dépasse pas 10 degrés, lorsqu'elle est appl quée à transmette le pouvoir à une roue, et qu'il ne soit pas moindre de 45 degré lorsqu'elle reçoit le pouvoir d'une roue.

TABLE

Pour le change des roues pour couper les vis, la vis motrice ayant

† pouce, soit 2 filets au pouce.

Sec. 10 (2015)									
ne	Ņ	ombre d	le dents	•	ne ne		Nomb	re de de	nts.
T a la roue qui re combinaison sui a roue sur la vi	Mandrin du tour.	Roue qui regoit du mandrin.	Pignon qui com- mande la roue de la vis.	Via Motrice.	Nombre de filets au pouce.	Mandrin du	Roue qui reçoit du mandrin.	Pignon qui com- mande la roue de la vis.	Vis motrice.
nière, pour avoir	80		2	40	138	80	100	20 20	130
14	80		10.	50	14	90	90	20	140
111	80	1	,	60	141	60	90	20 20	95
14	80			70	15	90	90	20	150
2 2 2 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 4 4 4 4 4 4	80		1 .	- 80	16	60	80	20	120
21	80	1,		90	161	60	90	20	130
$2\frac{1}{2}$	80			100	161	80	110	20	120
23	80			110	17	45	85	20	90
3	80			120 130	171	80	100	20	140 120
31	80 80	1	1	140	18	40	100	20	150
31	80			150	182	80 50	95	20	100-
ore des filets en V. 33	40			. 80	191	80	120	20	130
41	40		: 4	85	20	60	100	20	120
rth	40	1837 1 Sel	3 Bet	90	201	40	90	20	90
48	40	1:1 .	1 3 7	95	21	80	120	20	140
	40		1 1 h.	100	22	60	110	20	120
9. 51	40	1 .		110	224	80	120	20	150
51/2	40			120	223	80	130	20.	140
0 1 10 10 10 10	40	, ,,	to the .	130	235	40	95.	20	100
Nombre de filets. Diametre en pouces. Nombre en pouces.	40	1 1 1	11	140	24	65	120	20	130
omb filet filet fomb fomb	40		1	150	25	60	100	20	150
	30 =	18.4	1	120	251	30	85	20	90
38 3 51 25 34 38 3 51 25 34	40	55	20	60	26	70	130	20	140
8 3 54 25	90 .	85	20	90	27	40	90	20	120
3 51 25 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 51 34 34 51 34 34 51 34 34 34 34 34 34 34 3	60	70		75	271	40	100	20	110
11 27 58 2	80	90	20	. 80	28	75	140	20	150
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	90	90	20	95	281	30	90	20	95
3 23	40	60	20	65	30	70	140	20	150
5 23	60	75	20	80	32	30	80	20	120
	60	55	20	120	33	40	110	20	120
2	90 60	90	20	120	34	30	85	20	120
que l'angle du file	90	85	20	90	35	60	140	20	150
quée à transmettr indre de 45 degré	60	90	20 20	130 90	36	30	90	20	120

TABLE

Des écrous hexagones égaux en force aux boulons

Diamètre des boulons	Largeur de l'écrou	Epaisseur	Diametre des boulons	Largeur de l'écrou	Epaisseur	Diametre des boulons	Largeur de l'écrou	Epaisseur
total mental number	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	**************************************	18 11 18 18 18 18 2 21 21 21	27 2 1 1 2 2 3 3 8 3 3 8 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	L'épaisseur de l'écrou égale le diamètre du boulon	21 22 24 21 3 3 31 4	414 424 516 517 617 62 718	L'épaiment de la tête égale le diamètre du boulon

Brass Laito Métal Métal

66

Bronz

Métal Spelter Métal Métal Bronze

Comp

Dimensions des centres des roues et poulies selon les arbres.

Diamètre de l'arbre	12	2	21	21/2	23	3	31
Diam. du centre pour roues Diam. " " poulies	3½ 3½	4 31	41 34	5 41	51 42	5½ 5	6 51

Remarque.—Le mot centre indique ici ce que l'on nomme encore le moyeu d'une roue montée sur un arbre. L'épaisseur du moyeu est à peu près égale au rayon de l'arbre; on le fait un peu plus fort s'il s'agit de petits engrenages. La longueur du moyeu égale 1 fois à 1 fois 1 la largeur de la couronne de la roue.

Les roues sont généralement montées sur des arbres en bois, en fonte ou en fer, dont les extrémités, appelées tourillons, s'appuient sur des supports. On calcule les diamètres des tourillons d'après le poids qu'ils doivent supporter, et d'après la résistance qu'ils doivent opposer à la torsion. La longueur des tourillons dépasse leur diamètre de 2 à 5 dixième de sa valeur; on donne même une plus grande longueur lorsqu'il s'agit de tourillons en fer.

Alliages

PROPORTIONS

lons

les arbres.

5½ 5

l'on nomme

le fait un per sur du moyer a roue.

res en bois, en arillons, s'apdes tourillons s la résistance les tourillons ar; on donne

tourillons en

31

6 51

22

ALLIAGES	Etain	Cuivre	Zinc	Antimoine	Plomb	Bismnth
Brass Laiton pour coussinets de machines		112	-			
" Laiton tenace " " "	15	100	15			
Laiton jaune pour tourner		2	1			
" pour resister à braser		32	1		1	
Métal pour cloches, ou airain	5	16			0,00	
Metal de Babbitt, antifriction	10	1		1	. 4,10	
or pour boi'es à étoupes	16	130	1			
CEC TYTICATION	6	6	4	277 6		
" qui se dilate en refroidissant				2	9	1
" pour robinets, boîtes et roues	1	8				
Bronze a statues	2	90	5		2	
Métal pour caractères d'imprimerie				1	3	
Spelter, Métal à braser		1	1			
Métal pour coussinets de Locomotives	7	64		1		
Métal pour valves et tiroirs	1	10		1		
Bronze des canons	1	9		1	1	i

Composition propre à souder les métaux pour faciliter la fusion.

Pour ferblantiers, plombiers, etc.	. Etain	Cuivre	Zinc	Antimoine	Plomb
Pour souder le plomb	1				11/2
" braser très dur		3	1		
" " moyen		1	1		
mou " (F		4	3		
,, très mou	12		1	1	• • • •

RECETTES D'ATELIERS

d's

la gir

de

len d'a

d'u

I

fibi

lisé vai

d'u

men

et 1

Cyl

I

Pour souder l'acier à la forge :

de sel ammoniac et 10 de borax, pulvérisés ensemble, ensuite fondus liquide, refroidis et pulvérisés de nouveau.

Joints en ciment métallique (prompts):

1 de sel ammoniac, 2 de soufre en 'poudre, 80 de tournure de fonte, avec assez d'eau pour faire une pâte.

Joints métalliques (lents) :

2 de sel ammoniac.

1 de soufre.

200 de tournure de fonte

Ce dernier ciment est le meilleur, si le joint n'est pas immédiatement requis.

in a superconfesion of the superconfesion of

Ciment mastic

I de blanc de plomb.

l de rouge de plomb, mélangé avec de l'huile de lin bouillie, pour faire le mastic.

Autre ciment mastic

1 de blanc de plomb.

l de rouge de plomb.

4 de chaux pulvérisée, ou ciment de Portland, avec de l'huile de lin bouillie pour faire le mastic.

Trempe de l'acier

Couleur	Usages		tempe- rature	Point fusion liages me te	desal- à mê- mpéra-
Paille rousse	Outils à tourner les n Outils à bois, pas, tap Haches, burins, cisea Ressorts	s de filière	430°	étain 1 1 1	Plomb 13 21 43 43 12

Four rendre l'acter bien tranchant, on fait la trempe dans un égale quantité de saumure et de vinaigre.

Pour amollir le fer ou l'acier, on les laisse devenir froids par

eux-mêmes, dans un mélange en quantités égales de chaux et d'alun pulvérisés.

Pour durcir le fer :

Placez les articles à faire durcir dans une boîte de fer, avec de la corne, des os moulus, et du vieux cuir; ensuite faites-les rougir couleur de sang, et amortissez dans l'eau froide.

Mélanges pour durcir le fer : 2 de prussiate de potasse, et 1 de sel ammoniac.

Ou bien: 2 de sel ammoniac, £ d'os moulus, et un de prussiate de potasse; faites rougir le fer au rouge clair, frottez-le de ce mélange, et amortissez.

Remarques sur la qualité du Fer

Un fer tendre et tenace se casse difficilement; s'il est cassé lentement, il donne une fibre longue et soyeuse, d'une nuance d'un gris bleu.

Le fer qui donne à la casse un grain uniforme et fibreux, est

d'une bonne qualité.

Le fer mal rafiné présente une fracture d'un grain terne, et une fibre très courte.

Un fer à grain très fin est sec, et facile à casser à froid.

Un fer à gros grain, qui montre une fracture brillante, cristallisée et tachetée, est sec, facile à se casser à froid, et facile à travailler au feu, se soudant très bien. Des craques sur le bord d'une barre indiquent que, rougi au feu, le fer se casse facilement, et est difficile à travailler.

Le bon fer se chauffe rapidement, est tendre sous le marteau,

et ne donne que très peu d'étincelles.

Le fer chauffé au rouge se dilate de un 140e de sa longueur.

Contraction de la fonte

Cylindres de locomotives Dans les tuyaux	16 de pouce par pie	d
Dans les poutres et les barres Dans les balanciers et les bielles	dans 14 pouces	

Cylindres de grands diamètres , comme 70 pouces, sur 10 pieds de longueur :

	en haut
the second secon	l en bas
	dans 16 pouce
Laiton mince	1 11 9 11
Laiton épais	1 10 1

de tournure de

semble, ensuite

ı.

1:

st pas immédia

de lin bouillie,

. 11' ...

avec de l'huile

Point de pe-fusion des alure liages à mê h. me tempéra ... ture étain Plomb

trempe dans um

evenir froids per

Zinc.	1, 3*** • •	• •		5°,			**	龙	- 1	a 1	par	pied	
Cuivr	θ.					 ٠			. 1		"	- "	
Bismu	ıtk	١.	*-1						. 8	Ŧ.	66	, 66	
Etain					 ,	 ;			. 1	1.	. 66	. 66	

Pour trouver le poids d'une pièce en métal par le poids de son modèle de bois :

Po	ids du m	odèle en	pin sec.	×	16 pour	fonte .
	Company of	¥\$2+ 130 ±2	18 1 T.S. 15	* X	17.1 "	fer
	66 James	46 Table 480	NE 66 . 1 . 6 .	7.5. X	19 "	cuivre
1	55 mar la.	66 385	- 44 July 6	1.6 ×	25	plomb
	66	**	. 66		17.6 "	

Colle pour résister à l'humidité.

Apprêtez 1 livre de colle forte avec ½ gallon de lait bien écrémé. Pour avoir une colle très forte, ajoutez à la colle ordinaire un peu de craie en poudre.

Colle de marine.

l de caoutchouc, 12 de goudron de charbon, ou naphte minéral, 20 de gomme laque en poudre; faites fondre le tout ensemble sur un feu doux, mélangez bien, versez sur un marbre ou une pierre pour refroidir; et faites chauffer cette colle à 250° pour l'usage.

Ciment et colle pour résister à l'humidité.

l de colle forte.
l de résine noire.
d'ocre rouge.

Faites le mélange avec le moins d'eau possible. Ou bien : 4 de colle forte

1 d'huile de lin bouillie 1 d'oxyde de fer ou de rouille

Vernis à modèle pour résister à l'humidité.

1 gallon d'esprit de vin, cu de Benjoin. 1 livre de gomme laque

livre de noir de fumée

🕹 livre de gomme sandaraque.

Ciment pour coller le drap ou le cuir

16 de gutta-percha(menue)

4 de caoutchouc 2 de poix

1 de gomme laque 2 d'huile de lin Le tout fondu ensemble et bien mélangé

Vernis pour fer

12 d'ambre 12 de térébenthine

2 de résine 2 d'asphalte

6 d'huile de lin bouillie

Ou bien :
3 d'asphalte, en 1bs
1 de gomme laque
1 gallon de térébenthine

Vernis jaune pour laiton

8 onces de gomme laque
8 '' 'sandaraque
2 '' d'annatto
4 '' de résine de sang-dragon
1 gallon d'esprit de vin

Pour appliquer ce vernis, il faut faire un peu chauffer les articles que l'on veut vernir, et l'appliquer avec une brosse ou un pinceau de poil de chameau.

Vernis noir pour fer

12 de plombagine ou mine de plomb

12 de rouge de plomb.5 d'extrait de litharge

5 de noir de fumée. 66 d'huile de lin.

Le tout bouilli ensemble pendant 20 minutes, et constamment remué durant ce temps.

Creusets

2 de terre à feu Stourbridge 1 de coke de gaz en poudre très fine.

Creusets en mine de plomb

1 de glaise à feu 2 de mine de plomb

Creusets de Berlin

8 de glaise à feu
3 de vieux creusets réduits en poudre
5 de coke réduit en poudre
4 de mine de plomb

VITESSE DES OUTILS POUR LES MÉTAUX.

Pour le tour....160 pieds par minute Pour l'alésoir ...80

fer cuivre plomb acier

fonte

dité. e lait bien écrémé

r le poids de son

colle ordinaire w

u naphte minéral, tout ensemble sur bre ou une pierre 0° pour l'usage.

idité.

nidité.

njoin.

cuir

t fondu le et bien langé Progression de la coupe : 1 de pouce pour la première coupe, 1 pour la dernière.

Four les outils à la main la vitesse est beaucoup plus grande.

Vitesse des outils à bois.

Vitesse d'une scie ronde, à son périmètre, de 6000 à 7000 pieds par minute.

Vitesse d'une scie à ruban, 2500 pieds par minute. Vitesse d'une scie à découper, 300 coups à la minute.

Vitesse au périmètre des couteaux d'une machine à raboter, de 4000 a 6000 pieds par minute.

Progression de la coupe: \$\frac{1}{40}\$ de pouce pour chaque couteau.

Vitesse des couteaux d'une machine à moulures: de 3500 a 4000
pieds par minute.

Vitesse d'une machine à sculpter : 5000 révolutions par minute,

Vitesse des tarrières mécaniques

900 révolutions par minute, pour un diamètre de 1½ pouce.
1200 révolutions pour une tarrière de 2 pouce.

Une scie ronde, pour scier 75 pieds carrés de pin dans une heure, exige une puissance d'un cheval.

Une châsse exige 1 force de cheval pour chaque étendue de 45 pieds carrés par heure, avec une vitesse de 120 à 140 coups à la minute.

Angle d'affût des outils de machines :

Pour le bois mon, en traves du grain		30°
Pour le bois mou, machine à raboter		35°
Pour jougs et charrues Pour le bois dur	50°	40°

Machines soufflantes

La vitesse de l'air dans les tuyaux ne doit pas dépasser 35 pieds à la seconde.

La pression de l'air varie, dans les fourneaux au fer, de 2½ à 3 livres au pouce carré.

Chaque tonne de fer fondu dans un "cupola" exige 3500 piede cubes d'air par minute.

Chaque fourneau à raffiner exige 100 000 pieds cubes d'air par tonne de fer raffiné.

Chaque fourneau exige 20 pieds cubes d'air par minute, pour chaque verge cube de capacité du fourneau.

Un feu de forge ordinaire exige 150 pieds cubes d'air par minute, avec une pression de ‡ de livre au pouce carré.

Pression de l'air pour un "cupola" 0.8 de livre au pouce carré.

remière coupe, plus grande.

e 6000 à 7000

nute. ne à raboter, de

que couteau. de 3500 a 4000

ions par minute.

de 11 pouce. de pin dans une

ue étendue de 45 à 140 coups à la

28 : 30°

35° 40° 0° à 55°

dépasser 35 pieds c au fer, de 21 à 3

" exige 3500 pieds ds cubes d'air par

par minute, pour

bes d'air par minu arré.

vre au pouce carré.

Souffiets centrifuges, éventails

Proportions.

Longueur de la pelle ou aile 1 D, largeur 1 D Diametre de l'entrée & D, excentricité de D

D.... Diamètre de l'éventail

V....Vitesse extérieure de la pelle, en pieds par seconde.

P.... Pression en livres au pouce carré

P=V3.÷97 300 $V = \sqrt{P \times 97 \ 300}$

La vitesse est égale à la racine carrée de la pression multipliée par 97 300.

La pression est égale au carré de la vitesse divisé par 97 300. Longueur des coussinets, 4 fois le diamètre de l'arbre.

Pour trouver la force du vent sur une surface perpendiculaire à la direction

REGLE. - Multipliez la surface en pieds carrés par la vitesse du vent en pieds par seconde, et le p oduit par .002 288; le résultat sera la force en livres au pied carré.

Amarres, Câbles et Chaînes

La dimension d'un câble s'estime par la circonférence ou le tour, mesuré avec un fil : ainsi un câble de 6 pouces a 6 pouces de tour.

La plus grande force de résistance d'une amarre d'étoupe est de 6400 livres au pouce carré de la section ; le poids qui peut déterminer la rupture est exprimé par } du carré de la circonférence en pouces. Mais en pratique un câble de doit pas être forcé au delà de la moitié de sa force de rupture.

Une amarre neuve s'allonge d'un 5e à un 7e de sa longueur : son diamètre se réduit de un quart à un 7e, avant la rupture.

La force de la manille est à peu près la moitié de celle de l'étoupe.

Les amarres blanches sont un tiers plus durables que les au-

Pour trouver la force d'une amarre

REGLE. - Multipliez le carré de la circonférence par 200; le produit sera le poids en livres que pourra supporter l'amarre avec sûreté.

Pour un petit câble ou grelin

Règle, - Multipliez le carré de la circonférence par 120, le produit est le poids en livres que peut supporter le câble avec sûreté.

Ces règles sont pour les câbles en étoupe

TABLE
Du poids et de la force des amarres en étoupe et en fer

Eto	upe	Fil d	le fer	Fil d	'acier	Force éc	quivalente
Circonfé- rence.	Poids par brasse, livres.	Circonfé- rence.	Poids par brasse	Circonfé- rence	Poids par brasse	Poids de rupture	Poids de travailavec sûreté.
28	2	1	1			Quintx.	Quintx
		15 15 12 17 17	14	1	1	6	2 3 4 5 6 7 8
34	4	18	2 2 3 3 3 4 4 5 5 5 5 6 6 8 7 8 8 9			9	3
		12	21	11	11	12	4
41/2	5	17	3			15	5
~ 1		5	33	15	2 21/2	18 21	6
$5\frac{1}{2}$	7	28	4	14	24	21	7
	1 0	24	44	17		24 27	8
6	9	2g	5	17	3	27	9
71	14	24	94	0	01	30	10
71	14	28	0	2	31/2	33 36	11 12
8	16	24	71	$\begin{array}{c c} 2 \\ 2\frac{1}{8} \\ 2\frac{1}{4} \end{array}$	41	39	13
0	10	91	13	24	43	42	10
81	18	21	21	28	5	45	14 15
0 चु	10	38	03	4g	9	48	16
$9\frac{1}{9}$	22	37	10	21/2	$5\frac{1}{2}$	51	17
10	22 25	2 2 2 2 2 2 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	11	25	6	54	18
	20	33	12	25 23	61	60	20
11	30	37	11 12 13	-4	-3	66	22
		4	14	31	8	72	24
12	36	41	15			78	26
		41 48 41 45	16	33	9	84	28
		41	18			90	30
	1,23952	45	20	3½ 3¾ 3¾	10 12	96	32
				3ª	12	108 120	36
2007 Sept 1 1	# WHO 5)		F	1.57 17 2 17	An and the	120	40

Remarque.—Les cordages se composent de fils appelés fils de caret, dont le diamètre varie le 1 à 6 millimètres ($\frac{1}{16}$ à $\frac{1}{2}$ de pouce), et qui sont fabriqués en brins de chanvre de diverses longueurs. La ficelle, qui est la plus simple de toutes les cordes, n'est composées qu 3 de 2 fils de caret cordés ensemble. Les merlins on lignes sont tormés de 3 fils de caret.

Le touron est une petite corde composée de plusieurs fils de st, et préparée pour faire des cordes plus grosses; chaque toutre formé depuis 2 jusqu'à 90 fils de caret. Les toutre des ensemble forment des cordes appelées haussières, dont le flauetre varie de 9 à 18 centimètres \(\frac{1}{2} \) (3 pouce \(\frac{1}{2} \) à 7 pouces \(\frac{1}{2} \). Les rausges les plus employés, indépendamment de la ficelle et que le gre, sont les cordes à main, les vingtaines, les haubans, les cableaux et les câbles. Suivant Coulomb, on ne doit jamais charger les cordes au delà de 40 kilogrammes (90 livres) par fil de caret, bien qu'elles puissent généralement soutenir jusqu'à 50 kilogrammes (111 livres) sans se rompre.

fer

quivalente

Quintx

2 3 4

5678910

11 12 13

32

36

40

ppelés fils de cade à 1 de pouce), es longueurs. La

n'est composées ins on lignes sont plusieurs fils de ses; chaque toucaret. Les tous haussières, dont e \frac{1}{4} \tilde{7} pouces \frac{1}{6}. It de la ficelle et les haubans, les

90

96

108

120

Les cordes de chanvre ne doivent être soumises qu'à un 5e de leur résistance absolue. Les cordes mouillees perdent un tiers de leur force, et la résistance, à diametre égal, n'est guère, pour les cordes goudronnées, que les 2 tiers ou les 3 quarts de celle des cordes bianches.

Les cabies en fils de fer peuvent être soumis à un 5e de teur résistance absolue, cette resistance est de 7 tonnes par centimètre carré de section, ou 45 tonnes par pouce carré; la charge d'emploi pourra donc être de 9 tonnes par pouce carré de section.

TABLE

Du poids que peut soulever un bon câble d'étoupe avec sûreté.

Circonférence	Effort avec	Circonfé- rence	Effort avec sureté
1 14 12 2 24 21 22 3 31 34 4 4 4 4 4 4 4 4 5	196 227 450 784 1 000 1 232 1 400 1 800 2 016 2 350 2 800 3 200 3 602 4 500 4 984	54 54 54 6 64 64 7 74 74 8 81 81 81	5 516 6 048 6 608 7 168 7 812 8 456 9 338 9 800 10 416 11 228 12 008 12 796 13 440 14 124 15 120 16 016

TABLE.

Du poids que les chaînes peuvent supporter avec sureté.

Diamètre du fer	Charge de sareté, en tonnes	Diamètre du fer	Charge de sû- reté, en tonnes		
-	1 1.7	1 1 5	6.2		
18	2.2 2.8 3.3	110	8 9		
11	4	176	10 11		
18	4.6 5.5	13	12 13.5		

126

Table

de la grosseur des chaînes et des ancres, selon le tonnage des vaisseaux

Tonnage des vaisseaux	Diam. du fer	Longueur	Livres par brasse	Force d'épreuve	Poids des	Circonf. des câbles équiva-		
Tonnes	Pouces	Brasses	Livres	Tonnes	Quint.	Pouces		
25	+	120	14	41	2	42		
35	18	120	17	51	2½ 2½ 3	42 51 61 7		
45	10 8 11 2	120	21	7	24	61		
50	11	120	25	81	3	7		
75	2	120	30	8½ 10½	31	72		
100	18	150	35		3 <u>1</u> 5	72 81 10		
150	18	180	48		71	10		
175		180	54	18	9	102		
250	11	210	68	222	121	12		
350	11	240	84	281	17	131		
450	15 14 16 14 14 18 2	270	102	34	21	15		
600	14	270	122	401	26	16		
800	16	300	143	471	32	174		
1000	1差	300	166	551	38	18		
1400	17	300	191	631	43			
1800	2	300	217	72	48			
2500	21 21	330	244	811	53			
3000	21	360	268	911	57			

Chaudières

ETALON

La limite de tension autorisée par le gouvernement du Canada est 8400 livres au pouce carré de section, pour les chaudières, ou 100 livres au pouce carré pour une chaudière de 42 pouces de diamètre et d'un quart de pouce d'épaisseur.

Conséquemment, une chaudière du même diametre, avec le double ou le triple d'épaisseur, pourra supporter le double ou le triple de la pression, c'est-à-dire 200 ou 300 livres au pouce carre.

Au contraire, si une chaudière avait 84 pouces de diamètre, et de pouce d'épaisseur, la pression ne serait que la ½, ou 50 livre au pouce carré; pour un diamètre de 42 pouces et ½ de pouce d'épaisseur, la pression correspondante serait 50 livres au pouce carré, toutes proportions gardées.

La pression extérieure autorisée sur les fourneaux et les carneaux, lorsque les joints longitudinaux ne sont pas soudés,

détermine par la formule suivante :

Le produit de 90 000 par le carré de l'épaisseur du fer en po

ces, divisé par la longueur du fourneau en pieds plus 1, puis multiplié par le diamètre en pouces, telle sera la pression autorisée en livres par pouce carré, pourvu que cette pression n'excède pas celle que donne la formule suivante.

Le produit de 8000 par l'épaisseur du fer en pouces, divisé par le diamètre du fourneau ou carneau en pouces, donnera la pres-

sion autorisée.

La longueur des fourneaux et carneaux est la distance entre un rebord et un renfort ou deux renforts s'il y a des renforts.

La pression sur les surfaces planes ne doit pas dépasser 6 000

livres par pouce carré sur les étais qui les supportent.

La pression autorisée sur les surfaces planes est celle qu'on obtient par la formule suivante :

$$\frac{C \times (T+1)^2}{S-6} = \text{Pression en livres par pouce carré}$$

T.... Epaisseur du fer en 16es de pouce

S....Surface en pouces carrés, supportée par un étai.

C=100; mais lorsque le fer est exposé à une grande chaleur ou à la flamme, et qu'il n'y a que de la vapeur du côté opposé, C doit être réduit à 50.

La force de l'acier est de 25 pour 100 plus grande que celle du

meilleur fer.

La pression hydrostatique pour l'acier est en raison de la pression du travail comme 190 est à 125.

La table suivante indique les pressions que pourrait supporter une chaudière de 42 pouces de diamètre, pour différentes épaisseurs de fer

Epaisseur du fer	Diamèt	re	Pression initiale	Etalon	Epaisseur du fer	Diamèt	re	Pression initiale	Etalon	
16	10.5	×	100	1 050	76	94.5	×	100	9 450	
1 8	21	×	100	2 100	â	105	×	100	10 500	
1 6	31.5	×	100	3 150	11	115.5	×	100	11 550	
1	42	×	100	4 200		126	×	100	12 600	
.6,	52.5	×	100	5 250	11	136.5	×	100	13 650	
16 16 20 7	63	×	200	6 300	7	147	×	100	14 700	
7.6	73.5	×	200	7 350	1.5	157.5	×	100	15 750	
$\frac{1}{2}$	84	×		8 400	i	168	×	100	16 800	

L'étalon, ou le nombre de la quatrième colonne, étant divisé par un diamètre quelconque en pouces, le quotient sera la pression en livres que pourra porter ce diamètre, à l'épaisseur correspondante.

L'étalon divisé par la pression donne le diamètre.

ement du Canads les chaudières, on de 42 pouces de

onnage des

int.

121 17 21

26

32

38

43

48

53 57 Pouces

42 5)

617

72 81 10

102

12

13¹/₃

16 171

181

ètre, avec le doudouble ou le tris au pouce carrées de diamètre, el la 1, ou 50 livreuces et 1 de pouc 50 livres au pouc

rneaux et les car ont pas soudés,

seur du fer en po

Ex. 1.—Quel est le diametre d'une chaudière de 11 d'épaisseur, à 60 livres au pouce carré?

Vis-à-vis 11, dans la quatrième colonne, est le nombre 11 550.

Alora

 $\frac{60)11550}{192.5}$ Rép. 192.5 pouces de diamètre

Ex. 2.—Quel est le diamètre d'une chaudière de § d'épaisseur, à 75 livres au pouce carré ?

75)6300(82 pouces de diamètre

600

300 300

Ex. 3.—Quelle sera la pression d'une chaudière de 95 pouces de diamètre, et de $\frac{7}{8}$ de pouce d'épaisseur ?

14 700 \div 95—154.7 livres

Ex. 4.—Quelle sera la pression d'une chaudière de 1^{7} 6 de pouce d'épaisseur, et de 60 pouces de diamètre?

7350÷60=122.5 livres de pression

Pour trouver l'épaisseur du fer en 16es de pouce, la pression et le diamètre étant donnés.

RÈGLE 1.—Multipliez le diamètre de la chaudière en pouces, par la pression, et divisez par 1050, étalon de $\frac{1}{16}$ de pouce; le quotient sera l'épaisseur en 16es de pouce.

Ex. 1. — Quelle sera l'épaisseur du fer d'une chaudière de 10 pieds 6 pouces de diamètre, pour porter 50 livres de pression au pouce carré?

10 pieds 6 pouces=126 pouces. $126 \times 50 = 6300$

 $\frac{6300}{1050} \dots \frac{6}{16} \text{ ou } \frac{3}{8} \text{ de pouce.}$

de

de

de

du

de:

Ex. 2.—Quelle sera l'épaisseur du fer d'une chaudière de 9 pieds 2 pouces de diamètre, pour une pression de 124 livres par pouce carré?

9 pds 2 pcs=110 pouces. 124×110=13 640 13 640÷1050.... 18 de pouce.

Pour trouver l'épaisseur du fer en 10es de pouce, la pression et le diamètre étant donnés.

REGLE.—Multipliez le diamètre de la chaudière, en pouces, par la pression, et divisez le produit par 168; le quotient sera l'épaisseur en pouces et fraction décimale de pouce. 'épaisseur,

bre 11 550.

bre

d'épaisseur.

de 95 pouces

e 376 de pouce

la pression et

en pouces, par ouce ; le quo-

ère de 10 pieds sion au pouce

de pouce.

lière de 9 pieds vres par pouce

, la pression et

en pouces, par ent sera l'épaisEx. 1.—Quelle sera l'épaisseur du fer d'une chaudière, en pouces, le diamètre étant de 8 pieds 9 pouces, avec une pression de 100 livres par pouce carré?

8 pds 9 pcs=105 pouces. 105 × 100=10500. 168)10500(625 . . g de pouce 1008

Ex. 2.—Quelle devra être l'épaisseur d'une chaudière d'un diamètre de 60 pouces, pour supporter une pression 84 livres par pouce carré?

 $84 \times 60 \div 168 \dots 0.3$ ou $\frac{1}{10}$ de pouce.

Etais

L'étalon de la force du corps de la chaudière est limité à 8400 livres au pouce carré; mais comme les liens, chevilles, ou étais (Stay bolts) des parties planes d'une chaudière sont sujets à une perte de force à raison de l'usure annuelle, plus grande que celle du corps de la chaudière, 6 000 livres de pression par pouce carré de section seront le maximum de la tension allouée sur les étais.

Les règles suivantes seront d'une grande utilité pour déterminer la distance, le nombre, la grosseur des étais, pour une pression donnée; et aussi pour trouver la pression, étant donnés la distance, le nombre et la grosseur des étais.

Pour trouver le nombre d'étais requis :

Règle

 Divisez la hauteur de l'eau en pieds dans la chaudière par 2.305, pour obtenir la pression de l'eau en livres par pouce carré.

2. Multipliez la longueur du fond de la chaudière par la largeur, en pouces.

3. Ajoutez à la pression de la vapeur celle de l'eau, ce qui donne la somme des pressions.

4. Multipliez la superficie du fond en pouces, par la somme des pressions; le produit sera le total de la pression sur le fond de la chaudière.

5. Multipliez le carré du diamètre de l'étai par .7854; le produit sera l'aire de la section.

6. Multipliez ce dernier résultat par la pression allouée au pouce carré sur les étais; le produit sera ce que chaque étai devra porter.

7. Divisez la pression totale par la pression que doit porter chaque étai ; le quotient sera le nombre d'étais requis.

Ex. 1.—Combien faudra-t-il d'étais de 2 pouces de diamètre, dans le fond d'une chaudière de 10 pieds 6 pouces de longueur, 4 pieds 3 pouces de largeur, avec une pression de 35 par pouce carré, la hauteur de l'eau dans la chaudière étant de 3 pieds 9 pouces ?

Nota.--Il est inutile de dire ce que sera la pression totale sur le fond de la chaudière, car ce n'est qu'une des conséquences du

to

Die les

Press sur le

Pression sur les étais 4500 livres par pouce carré. Hauteur de l'eau 3 pds 9 pcs, ou 3.75 pds.

3.75+2.305=1.63 environ, pression de l'eau au pouce carré.

2.305)3.750(1.63 livres environ

2 305

1 4450 1 3830

6200

Pression de l'eau 1.63 Pression de la vapeur 35

Pression totale au pouce carré 36.63 L'aire égale la longueur multipliée par la largeur en pouces. Longueur 10 pds 6 pcs, ou 126 pcs; Largeur 4 pds 3 pcs, ou 51 pcs.

126 51 somm	×51=6426 pressions	6426 pcs carrés
126 630		19278 38556
6426 pes carrés		8556 278

Pression totale sur le fond 235 384,38 livres

Force des étais $2^{\circ} \times .7854 \times 4500$ livres.

.78542×2...

> 3.1416 4500

15708000 125664

14 137.2 livres que chaque étai doit porter. Nombre d'étais 235 384.38 ÷ 14 137.2=17 environ.

porter

iamètre, gueur, 4 ar pouce pieds 9

otale sur ences du

carré.

en pouces.

14137.2)235384.38(16.6 141372

Le nombre doit être 17 puisque 16 n'est pas suffisant pour tout supporter.

Ex.—Combien faudra-t-il d'étais de 1½ pouce de diamètre, dans une chaudière de 10 pieds 6 pouces de longueur, 9 pieds 7 pouces de largeur, la hauteur de l'eau dans la chaudière étant de 10 pieds, et la pression de 20 livres au pouce carré, en allouant sur les étais 6 000 livres par pouce carré?

10 pds 6 pcs=126 pcs 9 pds 7 pcs=115 pcs	Hauteur de l'eau10
o pas / pas=110 pas	. 10
630	==4,34 environ
126 126	2,305
	2,305)10,000(4,34 environ
Aire 14490 pcs carrés 2434	9,220
	7800
5796	6915
4347	
5796	885
2898	Pression de l'eau 4,34
•	Pression de la vapeur 20
Pression 352 686,60 totale	
sur le fond de la chaudière.	Somme des pressions 24,34

Force des étais $1,5^2 \times .7854 \times 6000 = 10602,9$ lbs

$.7854$ $1,5^2 = 2,25$						
39270 15708	Who Provided		10 602 ce que d	90000 oit por	lbs	chaque
15708				étai.		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
1,767150	air	e d'un éta	ai			

10603)352686,6(33,3 environ 31809

34596 31809

2787

Le nombre des étais doit être 34, puisque 33 ne peuvent supporter toute la pression.

Exercices

N.	L	Longueur			Largeur			Pres-			Hauteur d'eau			Etais	Livres	
1 2	12	pds	0	pes	7	pds	0	pcs	20 32		4 2	pda	8	700	$\frac{1\frac{1}{2}}{2\frac{1}{4}}$	6000 4500
3	19	ět	7	35	7	46	8	56	18	. 66	6		3	pes	2	5500
4	23	66	2	66	18	66	93		30 26	66	90	66	5	66	11/2	5400 6000

Réponses aux exercices : N. 1.... 24,8 ou 25 étais N. 2=53,2 ou 54 étais N. 3.... 25,9 ou 26 étais N. 4=223,4 ou 224 étais N. 5.... 178,8 ou 179 étais

Etais en diagonale

La perte d'effet des étais en diagonale est en raison du cosinus de l'angle; supposons un étai à angle droit, supportant une surface de 100 pouces carrés à 100 livres de pression, la tension sur l'étai serait 10 000 livres; maintenant prenons le même étai sous l'angle de 45°, dont le cosinus est .7071; la tension sera égale à la

P 10000
pression ÷ .7071 ou _____, ou ____ ou 141,4 ce qui indique 41,4
cos A .7071

pour cent de perte d'effet.

L'étai à angle droit supporte une pression de 100 livres au pouce carré, quelle sera la pression supportée à l'angle 45°?

T....Tension. Pour trouver la tension $T = P \div \cos A$ P....Pression. Pour trouver la pression $P = T \cdot \cos A$ $100:10\ 000:..7071:70,70$ livres

Ou 10000 × ,7071 égale la pression totale ; ce produit divisé par le nombre de pouces carrés donne la pression par pouce carré, ou la pression 100 × .7071=70,71.

Pour trouver l'aire d'un étai diagonal

"Il faut trouver l'aire de l'étai nécessaire pour supporter i angle droit la surface donnée; multipliez l'aire ainsi trouvés

" par la longueur de l'étai diagonal, et diviser ce produit par l distance entre la surface supportée et le point d'arrêt de l'éta " au bout opposé ; cette distance doit être mesurée à angle droit " avec la surface supportée.

Distance des étais

Pour trouver la distance entre les étais, étant donnés la grandeur de la chaudière et le nombre des étais :

RÉGLE.—Divisez l'aire du fond de la chaudière en pouces par le nombre d'étais, la racine carrée du quotient est la distance des étais de centre en centre.

Ex. 1.—Quelle est la distance entre les étais, dans une chaudière de 12 pieds et un demi-pouce de longueur, le nombre des étais étant de 173?

12 pds et ½ pouce=144.5 pouces
10 pds

120

2890
1445

17340 ÷ 173=100

√100=10 pouces de centre en centre

Ex. 2.—Quelle est la distance entre les étais dans une partie plane d'une chaudière, cette partie ayant 6 pieds 3 pouces de longueur, 5 pieds 3 pouces de largeur, le nombre des étais étant 84 ?
6 pds 3 pcs=75 pouces

	Racine carrée de 7)56.25(7,5 distance 7 46		
525	2471 707		
504	145 725 725		
210	1 /20		
168			
420			
420			

Pression

Pour trouver la pression, le nombre et la grosseur des étais étant donnés :

uvent suppor-

Itais	Livres
1½	6000
2¼	4500
2	5500
1½	5400
1,7	6000

25 étais 26 étais 179 étais

aison du cosinus portant une sur i , la tension sur e même étai sous on sera égale à la

ui indique 41,4

de 100 livres au l'angle 45° ? l'= P + cos A l'= T, cos A

roduit divisé par r pouce carré, ou

nal

pour supporter l aire ainsi trouvét ce produit par la it d'arrêt de l'éta

REGLE

1.-Multipliez la longueur de la chaudière par la largeur ; le

produit sera l'aire.

2.—Multipliez le carré du diamètre par .7854, puis par la pression allouée par pouce carré sur les étais; le produit sera ce que doit porter chaque étai, et ce produit multiplié par le nombre d'étais sera la pression totale supportée par tous les étais.

3. Divisez cette pression totale par l'aire du fond de la chaudière; le quotient sera la pression, moins toutefois la pression due

à la hauteur de l'eau dans la chaudière.

Ex. 1.—Quelle sera la pression au pouce carré, dans une chaudière de 8 pieds 7 pouces de longueur, 7 pieds 1 pouce de largeur, avec 100 étais de 1½ de pouce de diamètre, à 6 000 livres au pouce carré de section sur les étais, la hauteur de l'eau étant de 5 pieds 3 pouces?

Aire de l'étai . . . $1\frac{1}{8}^{9} \times .7854 = .924$

8755 pouces carrés

16135

65,844 livres de pression

68,121

2,277

Pression au pouce carrée	6000
Pression sur chaque étai Nombre d'étais	5964,000 100
Pression totale des étais	59% 400
	auteur de l'eau
52530	5 = 2,277
71100 70040 2,30	
2,305)	5,250(2,277
10600	4610
8755 ***********************************	6400
18450 17510	4610
17010	17900
9400	16135
8755	17650
	4 4 5 5 4 5 5

Pression obtenue....

Pression de l'eau....

Réponse . . .

Ex. 2.—Quelle sera la pression au pouce carré, dans une r la largeur ; le

chaudière de 19 pieds 7 pouces sur 7 pieds 8 pouces, avec 26 étais de 2 pouces de diamètre, à 5 500 livres au pouce carré de section, la hauteur de l'eau étant 6 pieds 3 pouces?

19 pieds 7 pouces=235 pouces 470 2115

21620 . . . Aire du fond.

 $2^{\circ} \times .7854 \times 5500 = 17\ 278.8$ $17\ 278.8 \times 26 = 449\ 248.8$,7854 2162)449248,8(20.78 lbs

3,1416 16848 5500 15134 157080 17148 157080 17296

17278,8 26 Hauteur de l'eau $6.25 \div 2,305 = 2.711$

1036728 Pression obtenue....20.78 Pression de l'eau 2.711 345576

449248,8 Reponse. 18.069 livres.

EXERCICES

N.	Longueur.	Largeur.		Nomb. d'étais	Diam.	Lbs.
1	12 pds 0 pcs.	7 pds 0 pcs.	3 pds 8 pcs.	25	11	6000
3	23 " 2 "	18 " 9 "	9 " 5 "	54 224	2± 1±	4500 5400
4	24 " 7 "	23 " 3 "	8 " 3 "	179	1.7	6000

(Réponses: 26.00, 30.00, 32.41 20.29,)

Pour trouver le diamètre des étais, étant donnés le nombre des étais, la pression au pouce carré sur les étais, la grandeur de la surface plane, la hauteur de l'eau dans la chaudière, et la pres sion de la vapeur :

Règle

1. Multipliez la longueur de la surface plane par la largeur en poures; le produit sera l'aire en pouces carrés.

uis par la presuit sera ce que par le nombre es étais.

ond de la chaula pression due

dans une chaupouce de lar-e, à 6 000 livres r de l'eau étant

8000

000 100

100 de l'enu

77

277

vres de pression

2. Divises l'aire de la partie plane par le nombre d'étais; le quotient sera le nombre de pouces carrés que chaque étai doit supporter; multipliez ce quotient par la pression donnée, le produit sera le nombre de livres que chaque étai aura à supporter.

3. Divisez le nombre de livres que chaque étai doit supporter par le nombre de livres alloué au pouce carré sur les étais : le

quotient sera l'aire de l'étai en pouces.

4. Divisez l'aire de l'étai par .7854 ; la racine carrée du quotient sera le diamètre cherché.

Ex. 1—Quel doit être le diamètre des étais d'une chaudière longue de 6 pieds 3 pouces, large de 5 pieds 3 pouces, s'il y a 84 étais, à 5000 livres au pouce carré, sur les étais, la hauteur de l'eau dans la chaudière étant de 4 pieds 8 pouces, et la pression de la vapeur étant de 98 livres au pouce carré?

225 450

 $84)4725(56.25 \times 100 = 5625 \text{ lbs}$ 420

le 1

ten

par car

E

por

vaie des

5000)5625

1,125=aire do l'étai.

420

420

.7854)1.1250(1,432 7854

> 33960 31416 25440

> > 23562

Carré du diametre de l'étai=1.432 √1.432=1.2 ou 1 environ. d'étais; le que étai doit nnée, le prosupporter. i doit supporr les étais; le

arrée du quo-

ne chaudière es, s'il y a 84 la hauteur de et la pression

5625 lbs

Ex. 2.—Quel doit être le diamètre des étais d'une chaudière longue de 9 pieds 6 pouces, large de 7 pieds 6 pouces, le nombre des étais étant 17, à 5600 livres par pouce carré sur les étais, la hauteur de l'eau dans la chaudière étant 6 pieds, et la pression de la vapeur 8.78 livres au pouce carré?

9 pds 6 pcs=114 7 pds 6 pcs= 90

EXERCICES

N.	Largeur.	Hauteur.	Hauteur d'eau.	Pression.	Nombre.	Livres.
1	12 pds 0 ps	7 pds 0 ps	3 pds 8 ps	20	25	6000
2	10 " 5 "	5 " 10 "	6 " 4 "	28	54	4500
3	9 " 9 "	9 " 3 "	5 " 9 ".	17	21	3000

(Réponses : 11, 1.18, 21.)

Etais remplacés

Dans la construction d'une chaudière, il peut se trouver un espace où devraient être un certain nombre d'étais qu'il est impossible d'appliquer; si l'on peut mettre un nombre moindre d'étais, le nombre remplaçant doit soutenir la même aire qu'aurait soutenue le nombre primitif.

REGLE. —Multipliez le carré du diamètre des étais à remplacer par leur nombre, et divisez par le nombre remplaçant; la racine carrée du quotient sera le diamètre de chaque nouvel étai.

Ex.—Une partie du fond d'une chaudière devrait être supportée par 12 étais; mais, dans la construction de la chaudière, 7 étais seulement peuvent être appliqués; les étais à remplacer devaient avoir 1½ pouce de diamètre; quel devra être le diamètre des étais remplaçants?

 $1.25^{\circ} \times 12 = 18.75$ $18.75 \div 7 = 2.68$

 $\sqrt{2.68} = 1.637$ pouces soit 111 pouce environ.

Force efficace des étais en raison de leurs distances.

On serait tenté de croire que la force résistante de la tôle, augmente en raison inverse de la distance des étais, mais l'expérience a prouvé que la résistance de la tôle augmente en proportion plus grande, ainsi qu'on peut le voir par les résultats suivants.

Dans une expérience faite par W. Fairbairn avec des étais placés à 5 pouces de distance les uns des autres, il a fallu 815 livres au pouce carré pour produire une rupture ; et avec la même épaisseur de fer, des étais de même grosseur étant placés de 4 en 4 pouces, il a fallu 1625 livres au pouce carré pour produire une

Si la force résistante augmentait en raison inverse des distances des étais, la force de rupture, dans le deuxième cas, serait les

† de la première, soit 815 × † ou 1273 livres; cependant, dans le deuxième cas, la force résistante a été de 1625 livres au pouce carré, soit près de ‡ en plus de ce que donnerait le rapport inverse des distances

Ainsi
$$\frac{25}{2240}$$
 = 9 tonnes. $\frac{1625 \times 16}{2240}$ = 11½ tonnes

Proportions des forces des joints rivetés double ou simple.

des meilleures proportions des jos de meilleures proportions de meilleures de meilleures proportions de meilleures de meilleures de meilleures proportions de meilleures d

Epaisseur des tôles en pouces	Diamètre des rivets en pouces.	Longueur des rivets de la tête en pouces.	Distance des rivets de cent. en cent. en pos	Largeur pour joints à simple rivets.	Largeur re- quise pour joints dou- hles rivets.
$.19 = \frac{8}{16}$ $.25 = \frac{1}{4}$ $.31 = \frac{8}{16}$ $.38 = \frac{8}{8}$ $.50 = \frac{1}{2}$ $.63 = \frac{6}{8}$ $.75 = \frac{3}{4}$.38 .50 .63 .75 .81 .94 1.13	.88 1.13 1.38 1.63 2.25 2.75 3.25	$ \begin{array}{c} 1.25 \\ 1.50 \\ 1.63 \\ 1.75 \\ 2.00 \\ 2.50 \\ 3.00 \end{array} $	1.25 1.50 1.88 2.00 5.5 2.25 2.75 3,25 4.5	Four les joints à doubleriv. ajou tez les g dela lar-geur du joint à aimples rivets.

Les nombres 2, 1.5, 4,5, 6, 5, 5.5, qui sont dans la table précèdente, sont des multiplicateurs pour le diamètre, la longueur, la distance des rivets, et pour la largeur requise pour les joints simple rang et à double rang de rivets. Ces multiplicateurs sont proportionnels aux épaisseurs du fer, au diamètre, à la longues et à la distance des rivets.

nente en propores résultats sui-

rec des étais plafallu 815 livres c la même épaisacés de 4 en 4 ar produire une

erse des distanne cas, serait les cependant, dans livres au pouce o rapport inverse

16 11½ tonnes

le ou simple.

ndée sur l'expé-

Four les joints à Largeur re doubleriv. ajou quise pour tez les g dela lar- joints dou geur du joint à bles rivoti

ns la table précire, la longueur, la pour les joints sultiplicateurs son lètre, à la longues Ex.—Supposons que les proportions soient demandées pour du fer de 3 pouce d'épaisseur.

 $0.375 \times 2 = 0.750 \dots$ diamètre du rivet $\frac{3}{4}$ pouce $0.375 \times 4.5 = 1.688 \dots$ diamètre du rivet, $1\frac{3}{4}$ pouce

 $0.375 \times 5 = 1.875...$ distance entre les rivets, 1 $\frac{7}{8}$ pouce

 $0.375 \times 5.5 = 2.063...$ largeur du joint, 2 pouces

0.375 × 5.5 = 2.063 + les 3 ... 3.438 ... largeur du joint pour double rang de rivets.

Pouvoir nécessaire pour poinçonner le fer à chaudière

Pour trouver le pouvoir nécessaire en tonnes pour poinçonner le fer à chaudière :

Règle.—Le diamètre du trou multiplié par 80, puis par l'épaisseur du fer, donnera le nombre de tonnes demandé.

Ex.—Quel est le nombre de tonnes requis pour poinconnez du fer de $\frac{1}{2}$ pouce d'épaisseur ?

Diamètre du trou. $84 \times 80 = 67,2$ $67.2 \times .5 = 33,6$ tonnes

Formule

P....Pouvoir requis en tonnes

E....Epaisseur du fer en pouces

D.... Diamètre du trou en pouces P=80 DE

Le pouvoir pour percer le cuivre est environ les 3 de celui qui est nécessaire pour le fer.

Différence entre les circonférences de deux feuilles pour rentrer l'une dans l'autre, 6 fois l'épaisseur du fer.

Les proportions précédentes, pour les conditions des rivets, sont basées sur des résultats pratiques ; cependant les règles suivantes auront aussi leurs applications.

On estime que la force nécessaire pour couper, avec un outil tranchant, un pouce carré de fer, est de 16 tonnes; mais pour obtenir le même effet avec deux feuilles de fer rivetées ensemble, la force nécessaire est égale à la force de tension du fer en feuilles, ou en moyenne à 23 tonnes par pouce carré.

Dans ces conditions, pour trouver la distance à mettre entre les rivets d'un joint simple, étant donnés le diamètre du rivet et l'épaisseur du fer :

Règle.—Multipliez le carré du diamètre du rivet par .7854, et ajoutez au résultat le diamètre du rivet ; la somme sera la distance à laisser entre les rivets.

Ex.—Quelle doit être la distance entre des rivets de g pouce de diamètre, dans du fer de 3 pouce, pour que la force de la feuille, après les trous percés, soit égale à celle des rivets?

(.875 × .875 × .7854 + .75) + .875 = 1.6767 pouce

Formules

D.... Distance entre les rivets.

d.... Diamètre des rivets

e.... Epaisseur de la tôle de fer.

1. . . . Force de tension du fer au pouce carrés.

D—d... largeur de tôle affectée par un rivet. Force de rupture....(D—d)et

Force pour couper le rivet.... $d^2 \times .7854 \times t$ Alors (D-d) $\times e = d^2 \times .7854$

 $D = (aire \div e) + d \qquad \frac{\frac{7}{8} \times \frac{7}{8} \times .7854}{\frac{9}{4} + \frac{7}{8} = 1.6767}$

tul

cyli

D

de c

que

cula

nom

et e

L

E

E

Lo

ces d

P

D.

Lorsqu'un étai est bifurqué à l'intérieur d'une chaudière, et est arrêté par un boulon à une cornière ou fer d'angle, la pression intérieure tend à couper ce boulon par le fer de la cornière, et de son côté le boulon tend à couper le fer de la cornière qui lui offre résistance; alors, pour qu'il y ait solidité, il faut que la distance du trou du boulon au bord de la cornière soit égale en force à celle du boulon.

Ex.—Un étai bifurqué, est arrêté à une cornière de § pouce de d'épaisseur, par un boulon de 1½ pouce de diamètre ; quelle doit être la distance du trou au bord de la cornière pour que les deux forces soient égales ?

 $11^2 \times .7804 \times 23 =$ Force du boulon.

 $4 \times 23 = t$ ou la tension du fer.

Done $t \times \frac{1}{2} = 1\frac{1}{2} \times .7854$

4 × 23 = 14.375 11° × .7854 × 23 = 28.225

28.225 ÷ 14.375 = 1.9635 pouce..., distance du trou au bord de la cornière.

Si la force résistante des rivets est égale à la force de la tension du fer en feuilles au pouce carré de section, quelle sera la force d'un joint double riveté, ayant les dimensions suivantes :

Diamètre des rivets 3", distance 21", épaisseur du fer 4", longueur du joint 121, la tension étant égale à 23 tonnes par pouce

Section du joint..... $124 \times .75 = 9.1675$ pouces carrés. Force de rupture.... $9.1875 \times 23 = 211.3125$ tonnes.

Force relative du joint... $\frac{\frac{7}{8}^{2} \times .7854 \times 2}{2\frac{1}{4} \times \frac{8}{4}} = .64141$

: Force totale du joint 211.3125 × .64141=135.5379

Un poids d'une tonne par pouce carré du fer en barres, allonge la barre des 75 millionièmes (0.000 075) de sa longueur.

Le nombre de tonnes par pouce carré de section, multiplié par 0.000 075, puis par la longueur en pouces, sera l'allongement total en pouces.

Proportions des Chaudières

CHAUDIÈRES TUBULAIRES

Pour chaque force " nominale " de cheval :

1 pied cube d'eau par heure.

10 pieds de surface chauffée, en prenant toute la surface des tubes pour effective.

pied carré de foyer.

10 pouces carrés d'aire de tubes.

6 " pour carneaux.

Pour bateaux à vapeur, 14 pouces carres par force nominale 8 pieds cubes de capacité totale.

2 " d'espace pour la vapeur, ou 8 fois la capacité du cylindre.

Diamètre des tubes al de la longueur

Chaudières marines

Dans les machines à vapeur de marine, la force "Nominale" de cheval varie tellement avec le pouvoir actuel ou "indiqué", que la force nominale ne peut plus être prise pour base des calculs relatifs aux proportions des chaudières.

Plusieurs machines à hélice exercent jusqu'à 6 fois le pouvoir

aummai.

Dans les machines marines, la force de cheval indiquée, consomme de 5 à 7 livres de charbon par heure et parforce de cheval, et exige les proportions suivantes:

Les tubes des chaudières marines ont ordinairement 2 4 pouces de diamètre intérieur ; la longueur est de 5 à 64 pieds, avec une pente de 4 pouce par pied.

Etais, 11 pouce de diamètre. Espace d'eau de 5 à 6 pouces.

Hauteur du foyer au-dessus du plancher 21 pieds.

Longueur du foyer de 5 à 7½ pieds.

Longueur des grilles....21 à 3 pieds.

Hauteur au centre de la grille...0.12 de la longueur.

rés.

et.

1.6767

chaudière, et de, la pression cornière, et de e qui lui offre que la distance ale en force à

de § pouce de e; quelle doit que les deux

trou au bord

e de la tension sern la force antes: du fer ⁸, lonnnes par pouce

rrés.

3.

35.5379

^{*} F. I. signifie force indiquée.

Espace entre les grilles ".... å å pouce.

Epaisseur des grilles ".... å à 1 "

Minimum de hauteur d'eau au-dessus des tubes....8 pouces;

et au-dessus des carneaux, 6 pouces,

Inclinaison du foyer, 1 pouce par pied.

Chaudières des usines et ateliers

Pour chaque force "nominale" de cheval :

1 pied cube d'eau par heure.

1 verge carrée de surface de chauffe,

2 pied carré de foyer.

1 verge cube de capacité.

28 pouces carrés d'aire dans les carneaux.

18 "au-dessus de l'autel du fourneau.

Longueur des chaudières cylindriques à double carneau :

\$\frac{1}{2}\left longueur \times \text{diamètre} = \text{Force N. C.}^*

Valeur relative des surfaces chauffées

coin

quei

Ri chau La sée p

Pou

chaud

chaufl Rèc

1. M

2. N

3. M duit se 4. Se

en por

reste s

têtes. 6. A

tubes,

sera la

Ex.

les tête hauteur pouces

5. M

Or

Surface	horizontale au-dessus de la flamme1.0	0
6.	verticale " 0.50	0
46	horizontale au-dessous " 0.00	0
Ca	arneaux et tubesl} leurs diamètres	
	nvexes au-dessus de la flamme 11 diamètre,	
	de la chaudière vers le robinet de vidange.	

La force en tonnes requise pour couper un rivet de fer de Lowmoor, est 18 fois le carré du diamètre du rivet.

La force requise en tonnes, pour trancher 1 pouce carré de ser

avec une bonne machine, est de 16 à 18 tonnes.

Une chaudière cylindrique à le double de force résistante su sa longueur que sur son diamètre.

Pour trouver le poids d'une chaudière : la surface en pieds car rés, multipliée par l'épaisseur en huitièmes de pouce, et divisée par 20, sera le poids en quintaux.

Surface en pieds carrés × les 8es de pouces = quintaux

Ou, la surface en pieds carrés, multipliée par 6 livres pour chaque 8e de pouce d'épaisseur. Cette dernière règle comprend auss les joints et les rivets.

Pour trouver le nombre de rivets requis : Une chaudière doit avoir 4 courses de 6 plaques, et les troudans chaque plaque sont de 27 sur 19. Combien de rivets faut-il!

^{*} F. N. C., force nominale de chevaux.

. 8 pouces;

rneau :

0.50 0.00

etre. nge. et de fer de

carré de fer ésistante su

en pieds cart divisée par

nintaux

res pour cha mprend aussi

et les trous

En longueur	En largeur
27 trous	19 trous
—1	—2
26 rivets	17 rivets
6 feuilles	6 feuilles
156	102
5 joints	4 courses
750 rivets 780 + 408 =	408 rivets

On est obligé de soustraire 1 sur la longueur, car les deux des coins n'en font qu'un lorsque les feuilles sont croisées, conséquemment on doit compter 1 rivet de moins.

On soustrait 2 sur les joints en travers, parce qu'on a déjà soustrait 1 dans la circonférence; il y a par conséquent 5 rangs de rivets, y compris les deux bouts.

Règle approximative pour trouver la force nominale d'une chaudière.

La longueur en pieds multipliée par la largeur en pieds, et divisée par 6, donne la force nominale en chevaux.

Quantité de surface chauffée

Ou puissance calorifique.

Pour pouvoir trouver en forces de chevaux le pouvoir d'une chaudière, il est nécessaire de s'assurer la quantité de surface chauffée.

Règle.—Pour trouver la surface chauffée :

1. Multipliez la circonférence d'un tube par sa longueur, le produit sera la surface d'un tube.

 Multipliez la largeur par la hauteur d'une des têtes des tubes en pouces, le produit sera l'aire totale d'une tête.

3. Multipliez l'aire d'un tube par le nombre des tubes, le produit sera l'aire de tous les tubes, en pouces carrés.

4. Soustrayez l'aire des tubes de l'aire totale d'une tête, le reste sera l'aire effective d'une tête.

5. Multipliez l'aire effective par 2, pour avoir l'aire des deux têtes.

6. A la surface effective des deux têtes, ajoutez la surface des tubes, et divisez la somme des surfaces par 144; le quotient sera la surface de chauffe en pieds carrés.

Ex. 1.—Quelle est la surface de chauffe d'une chaudière dont les têtes ont 19 pieds 8 pouces de largeur sur 8 pieds 3 pouces de hauteur, avec 462 tubes de 2½ pouces de diamètre, et 8 pieds 7 pouces de longueur?

Airo des tubes.

Diam,	2.5 2.5	0.7854 6.25
the state of a	125	39270
	50	15708
	-	47124
	6.25	
V Christin		tube 4.908750 462
		981750
	.,	2945250
2 4 4	nt the min	1963500

Aire des tubes 2267,8425

Surface des têtes

Longuear 19 pds 8 pcs	236 pouces
Longuear 19 pds 8 pcs Largeur 8 pds 3 "	103 - "
	708
	•
	2360
Surface d'une tête	24308 pouces carrés
Aire des tubes	2267.8425
Aire effective	22040.1575
The state of the s	2
Aire des 2 têtes	44080.3150
Surface des t	nbes
0 5 9 1410 0	0 . 400

 $2,5 \times 3.1416 \times 99 \times 462$ 3,1416

2,5

157080 62832

Circonférence longueur des tubes

7,854,00 99 ou 8 pds 3 pcs

une l pi nètre,

70686 70686 777,546

1555092 4665276 3110184

359226,252 surface des tubes

Surface des 2 têtes 44080.315 Surface des tubes 359226.252

Somme des surfaces 403306,567

Ex. 2.—Quelle est la surface de chauffe des têtes et des tubes l'une bandière dont les têtes ont 21 pieds 6 pouces de largeur sur pouces de hauteur, avec 243 tubes de 3 pouces de dianètre, et 6 pieds 6 pouces de longueur?

long. 21 pds 6 pes 258 pes 135 **

1290 774 258

34830 1717.6698

33112,3302

2

Surface des 2 têtes 66224.6604

Aire des tubes :

Diamètre 3, carré 9

Aire d'un tube 7.0686
Nombre des tubes 243

212058
282744
141372

Aire totale des tubes 1717.6698

Surface des tubes :

 $3 \times 3,1416 \times 78 \times 243$

e of the second

carrés

рев

s tubes

3,1416
9.4248 78
753984 659736
735,1344 243
22054032 29405376 4702088

178637.6592 Surface des tubes

Surface des 2 têtes 66224,6604 Surface des tubes 178637,6592

Somme des surfaces 244862,3186

12)244862.3196 12) 20405.1933 1700.4327 pds carrés

Les calculs peuvent aussi être faits en prenant les dimensions pieds : par exemple, pour la chaudière précédente :

Diamètre des tubes, 3 pcs égalent 0.25 pieds longueur des tubes 6 pds 6 pcs, ou 6.5

Aire des tubes 11,9282626

Hauteur de tête Largeur

11.25 21.5

5625 1125

2250

Surface d'une tête 241.875 pds carrés Aire des tubes 11.9283

229.9467

2

459.8934 surface des deux têtes.

Surface des tubes $3.1416 \times .25 \times 6.5 \times 243$

3.1416

.25

157080

62832

.78540 6.5

39270

47124

5.1051

243

2/20

153153

204204

102102

1240,5393 pieds carrés

Surface des tubes 1240.5393 Surface des 2 têtes 459,8934

1700.4327

Les règles précédentes ne comprennent pas toute la surface de laufie d'une chaudière ; il y a les fourneaux, les carneaux, et utes les autres surfaces exposées au feu, qui sont effectives, et l'il faut ajouter aux surfaces des têtes et des tubes, pour avoir surface totale de chauffe.

La surface totale divisée par 10 est égale au nombre de forces chevaux.

es tubes

carrés ant les dimensions

dente : pieds

EXERCICES

		Tubes	The state of the s	Têtes	
N.	Diametr.	- 0	Nombre 130	Largeur 6 pds 5 pcs	Hauteur 5 pds 9 pcs
2	31 "	7 " 3 "	183	10 4 3 "	7 " 6 "
3	2 "	6 " 6 "	145	6 " 9 "	5 " 0 "
4	31 "	7 " 2 "	1 126	6 " 4 "	4 "10 "

Diamètre et poids des tubes à chaudières (Brevet de Prosser)

Diametre	Epaisseur, jange de Birming- ham	Poids moyen en livres	Diamètre extérieur	Epaisseur, jauge de Birming- ham	Poids moyen
en pes		par pied	en pouces		par pied
14	16	L ration	3	11	3.5
11	15	1.16	31	11	1 4
14	14	1.16 1.63	4	11 11 8	6.4
$\frac{14}{2}$	13	2	5	7	9.1
21	12	2.16	6	6	12.3
21	16 15 14 13 12 12	2.56	7	. 6	15.2
21 21 211	11	2.16 2.56 2,2	8	- 5	6.4 9.1 12.3 15,2 16.

2 2 3 3. 4. 4. 4. 2. 2.3 3.5

Da

rete

Remarques. L'unité de chaleur nommé calorie se rattache a système des unités métriques; c'est la chaleur nécessaire por élever de 1 degré Centigrade (f de degré Fahrenheit) l kilegramme d'eau (2 livres 1).

On a reconnu que l'kilogramme de bonne houille, en brûlas complètement, peut élever de l'degré 7500 kilogrammes d'eau ou de 10 degrés 750 kilogrammes d'eau, ou de 100 degrés (du de gel à l'ébullition) 75 kilogrammes d'eau. C'est pourquoi on d'que l'kilogramme de houille peut produire 7500 calories ou us tés de chaleur.

Il faut 100 calories pour élever un kilogramme d'eau du dér à l'ébullition; il faut 540 calories pour faire passer 1 kilograms d'eau du point d'ébullition à l'état de vapeur; donc en tout 6 calories pour faire passer 1 kilogramme d'eau du dégel à l'étaté vapeur.

Théoriquement, on trouve qu'un poids quelconque de houi devrait donner 11 fois à le même poids de vapeur; pratiqueme on n'obtient guère que la moitié de cette quantité. On sait que tirage de la cheminée absorbe le quart de la chaleur produit il y a donc un autre quart de perdu dans l'ensemble et le dés des appareils.

L'ouverture ménagée à l'entrée de l'air, entre les barreaux la grille du foyer, est réglée de manière à égaler la section tra versale de la cheminée.

POIDS DES CORNIÈRES EN FER

De 11 à 41 pouces

un pied en longueur

Epaisseur mesurée à demi-distance du côté.

Côt	és égaux	100	Côt	és inégaux	
Côtés	Epaiss.	Poids	Côtés	Epaiss'	Poids
Pouces	Pouces	en livres	Pouces	Pouces	livres
$1.25 \times 1.25 \\ 1.5 \times 1.5$	1,8	1.5	$3. \times 24$ $3.5 \times 3.$	1 B	6.25 7.75
1.75 × 1.75	18	3.	$3.5 \times 3.$	16	9.6
2. × 2.	ł	3.5	4. ×3.	1 3	11.
2.25×2.25	16	4.5	4. ×3.5	3	11.5
$\begin{array}{ccc} 2.5 & \times 2.5 \\ 3. & \times 3. \end{array}$	1.0	5. 7.	4.5 × 3, 5, × 3,	1	11.75 12.63
3.5×3.5	7,	9.	5. ×3.	100	13.37
4. ×4.	1	12.5	5.5×3.5	18	14.5
4.5×4.5	3	14.	5.5 × 3.5	13	15.6
$4.5 \times 4.5 \\ 2. \times 2.375*$	ar a	16. 5.5	6. ×3.5 6. ×4.5	ă I	18. 20.
2.5×2.875	50 110 170 100 100 100 100 100 100 100 10	6.5	0. A 2.0	, 8	20.
3.5 × 3.5	10 *	10,5			
$4 \times \frac{7}{18}$	\times 3.5	$\times \frac{\pi}{4} = 13$	3 lbs		
4×3.5	4	13.5			

* La hauteur de l'arête est a Joutée à l'épaisseur

Soupapes de Sûreté

PAR LEVIERS

Dans l'article sur les leviers, il a été question des soupapes de reté; cependant les exemples suivants auront leur utilité.

Règle à suivre

- l. Multipliez le carré du diamètre par .7854, le produit sera ire de la valve ou soupape.
- 2. Multipliez l'aire de la valve par la pression, le produit sera
- pression sous la valve. Soustrayez de la pression sous la valve le poids de la valve,
- le poids effectif du levier.

 Multipliez le reste obtenu (No 3) par la distance du fulcrum valve, et divisez le produit par la distance du fulcrum au ier; le quotient sera égal au poids.

Hauteur 5 pds 9 pcs 7 " 6 " 5 " 0 " 4 "10 "

audières

Birming- ham	Poids moyen en livres
11 11 8 7 6 6 5	*par pied 3.5 4 6.4 9.1 12.3 15.2 16.

rie se rattache n ur nécessaire pou Fahrenheit) l kib

houille, en brûls kilogrammes d'es 100 degrés (du de st pourquoi on d 00 calories ou us

me d'eau du dér asser 1 kilograms ; donc en tout 6 du dégel à l'état

elconque de hou peur ; pratiqueme antité. On sait q a chaleur produit nsemble et le dét

tre les barreaux der la section tra

Ex. 1 —Quel est le poids nécessaire au bout d'un levier de 29 pouces, du fulcrum au poids, la distance du fulcrum à la valve étant de 4 pouces; le diamètre de la valve 37 pouces, le poids de la valve 3 livres 6 onces, le poids effectif du levier 24 livres et 8 onces, pour avoir une pression de 25 lbs au pouce carré sur la valve?

Diamètre de la valve 34 on 3.875

Poids du levier 24 lbs 8 onces + poids de la valve = 27.875 lbs.

3.875° × .7854 × 25 = 294.83, pression sous la valve 3.875

600624 750780 1209248 1051092

11.79325224 aire de la valve

Aire de la valve 11,7932 589660 235864 Pression sous la valve 294,830 Poids du levier et de la valve 27.875 266,955 Pression effective

> 29)1067.82(36.821 87 197 174

Le poids sera 36,821 livres

vier de 29 poula valve étant le poids de la ivres et 8 onces, sur la valve ?

e = 27.875 lbs.

valve

80

30 75

.82(36.821

Ex. 2—Quel est le poids à placer au bout d'un levier de 31 pouces, du fulcrum au poids, la distance du fulcrum à la valve étant de 5 pouces, le diamètre de la valve 5 pouces, le poids de la valve 6 livres, le poids effectif du levier 6 livres, pour soir une pression de 12 livres au pouce carré?

Aire de la valve $5^{\circ} \times .7854 = 19.635$ (voir la table des aires)

12 lbs

235.620

Poids du levier et de la valve 12

223.62 pression effective

Longueur du levier 31)1118.10(36.07 livres

93

188 186

A P F 210 = W...poids 217

T.

Pour trouver la longueur du levier :

L'opération est la même que dans la formule précédente jusqu'à la division; alors, au lieu de diviser par le levier, il faut diviser par le poids connu, le quotient est la longueur du levier, ou la distance entre le point de suspension du poids, et le fulcrum ou point d'appui du levier.

Soupapes balancées par la vapeur ou à équilibre

Les soupapes ou valves balancées sont deux valves superposées sur une même tige ; la valve inférieure est plus petite que la supérieure ; la pression est admise au-dessus de la plus grande, et au-dessous de la plus petite ; conséquemment la pression exercée sous la petite valve contrebalance une partie de la pression exercée sur la grande, en raison de la différence des surfaces. Pour obtenir la pression voulue, ces valves sont ordinairement chargées sur la tige même par des poids en plomb.

Pour trouver le poids à placer sur les valves, les diamètres des valves et la pression étant donnés,

Règle.—Multipliez la différence des carrés des deux diamètres par .7854, puis par la pression ; le produit sera le poids demandé.

Ex. 1.—Quel doit être le poids à placer sur une valve balancée, pour avoir une pression de 32 livres au pouce carré, les diamètres des valves étant de 8 et 6 pouces ?

Poids =
$$(8^{\circ} - 6^{\circ}) \times .7854 \times 32$$

" = $(64 - 36) \times .7854 \times 32$
" = $28 \times .7854 \times 32$

,7854	21.9912
28	32 lbs pression
62832	439824
15708	659736
21.9912 pcs carrés	Rép. 703,7184 lbs

Ex. 2.—Quel doit être le poids à placer sur une valve balancée, pour avoir une pression de 26 lbs au pouce carré, les diamètres des valves étant de 12½ et 9½?

Po	$ids = (12.5^{\circ} - 9.25)$		
•	$=70.6875 \times .78$	854×26	
12.5 12.5	9.25 9.25	70.6875	
625 250 125	4625 1850 8325	2827500 3534375 5655000 4948125	
156.25 85.5625	85.5625	55.5179625	pos carrés
70.6875			
	55.518 26		•
	333108		

Réponse 1443.468 lbs

Exercices

N.	Diamètres	Pressions	N.	Diamètres	Pressions
1 2	9 et 10 pcs 8 " 7 "	20 lbs 26 "	3 4	13½ et 11 ½ 6 et 5.5	35 lbs 24 "

La meilleure proportion à donner aux soupapes de sûreté est § de pouce carré par force de cheval.

Le nombre de chevaux étant multiplié par 8, la racine carrée du produit est égale au diamètre, pour une seule valve.

Nombre de soupapes

Mais lorsque deux soupapes sont appliquées à la même chaudière, le nombre de chevaux étant multiplié par 4, la racine carrée du produit est le diamètre de chaque valve. pression

valve balanré, les diamè-

pes carrés

8	Pressions
34	35 lbs 24 "

de sûreté est §

la racine carrée valve.

même chaudière, racine carrée du Le siège d'une valve ne doit pas avoir plus de 👫 de pouce de largeur.

 $\sqrt{FC \times .8}$ = Diametre pour une valve $\sqrt{FC \times .4}$ = "deux" deux $\sqrt{FC \times 3.5}$ = "trois"

Réduction de presssion

L'usure continuelle des chaudières exige souvent une réduction de pression. Pour les valves chargées directement sur la tige, comme le sont celles des bateaux à vapeur, la question est une simple règle de proportion.

Règle.—La pression primitive : la différence des pressions :

le poids primitif : poids à ôter.

Ou bien: La pression primitive: la nouvelle pression:: le poids primitif: au nouveau poids.

Ex. 1.—Un poids de 750 livres, chargé directement, répond à une pression de 36 livres au pouce carré; combien de livres fautil êter pour réduire la pression à 24 livres au pouce carré?

Pression primitive 36 :	Différence	Poids primiti	Poid à ôt	ls er
750 12		En div	termes p	par 12 on
36)9000(250 lbs	3 · 1 ::	750:x	3)750
	A SUM AN ARMA OF THE COMMANDER OF THE CO		At the second section	
180 180				

Ex. 2.—Un poids de 450 livres placé directement sur la valve, répond à une pression de 40 livres par pouce carré; quel sera le poids requis pour une pression de 32 livres au pouce carré?

40:32::450:xou, en divisant les deux premiers termes par 8 5:4::450:x

4 (2) 100 accepts 183 - 1800 (4) 5)1800

Nouveau poids = 360 livres

Hauteur de soulèvement d'une valve pour que l'aire d'échappement soit égale à l'aire de l'orifice : Divisez le diamètre par 4 : le quotient est la hauteur. La circonférence de 1, est à l'aire de 1, comme 4 est à 1. 3.1416+.7854=4

Ex.—A quelle hauteur doit s'élever une valve de 5½ pouces de diamètre, pour former un passage égal à l'aire de la valve?

 $\frac{4) \ 5,5}{1,375} = 13 \ \text{pouce.}$

Pour trouver l'effet du poids du levier sur la soupape, il faut d'abord trouver le poids du levier, soit par pesée soit par calcul.

Le centre de gravité d'un levier d'une grosseur uniforme est au centre de sa longueur.

Règle.—Multipliez le poids du levier par la moitié de sa longueur; divisez le résultat par le distance du fulcrum à la valve; le quotient exprimera en livres l'effet du levier sur la valve.

Ex.—Quel sera, sur la valve, l'effet d'un levier de 40 pouces de longueur. pesant 20 livres, la distance du fulcrum à la valve étant de 4 pouces ?

 $20 \times 20 \div 4 = 100 \text{ lbs}, \dots \text{ effet demande.}$

Si un levier n'est pas d'une grosseur uniforme, mais s'il est régulier dans sa forme, il faut trouver le centre de gravité du levier.

Règle.—Etablissez la proportion comme suit : B:b::L:x distance du centre de gravité.

Ou : la section du gros bout est à la section du petit bout, comme la longueur totale est à la distance du petit bout au centre de gravité.

Comme les distances sont en raison inverse des poids, la distance

ainsi obtenue se mesure à partir du petit bout.

Ex.—Supposons un levier d'épaisseur uniforme, 2½ pouces de hauteur au gros bout, 1½ pouce au petit bout, 40 pouces de longueur, pesant 20 livres ?

B

L

2.5: 1.5:: 40: x=24 pcs du petit bout. 40-24=16 pcs du gros bout.

16×20÷4= 80 livres d'effet sur la valve à 4 pouces du fulcrum.

L'efficacité du poids qui agit sur une soupape de sûreté, est affectée par le tangage d'un vaisseau à la mer, en raison du degré d'inclinaison; il est évident que si le vaisseau était renversé sur le côté, le poids n'aurait plus d'effet pour maintenir la soupape en position.

mè

no

sor

Ex. 1.—Dans le calme, la tête du mât d'un vaisseau est à 80 pieds au-dessus de l'eau : mais, par le roulis, la tête du mât vient à 72 pieds de l'eau ; une valve de 5 pouces de diamètre est chargée directement avec un poids de 600 livres ; à quelle pression la valeur s'échappera-t-elle dans ces conditions ?

à 1.

pouces de alve !

par calcul.

ié de sa lonn à la valve; a valve.

40 pouces de a valve étant

s s'il est régué du levier.

té.

t bout, comme au centre de ds, la distance

2½ pouces de ouces de lon-

es du fulcrum.

de sûreté, est aison du degré it renversé sur nir la soupape

aisseau est à 80 a tête du mât le diamètre est à quelle presns ? Pression sur la valve aplomb ou dans le calme :

$$\frac{600}{25 \times .7854} = 30,55 \text{ livres}$$

80 : 72 :: 30,55 : a ou 27.495 livres

Ex. 2.—La tête du mât d'un vaisseau aplomb est à 71 pieds au-dessus de l'eau, mais les voiles étant mises avec un vent de côté, le vaisseau penche jusqu'à ce que la tête du mât soit à 62 pieds de l'eau; le diamètre de la valve est de 4 pouces, et la soupape est chargée d'un poids de 480 livres; à quelle pression s'échappera la vapeur dans ces conditions?

Vaisseau aplomb $\frac{480}{4^{\circ} \times ,7854}$ = 38,2

71:62::38,2:x=33.35 livres

Vu l'inconvénient des poids, des ressorts ont été appliqués aux valves de sûreté, et on obtient la pression désirée par le plus ou moins de compression du ressort.

On a d'ailleurs le moyen d'en calculer les effets. Ces ressorts

sont en spirale.

Formule pour trouver la compression:

P....Poids total sur la valve

D....Diamètre moyen du ressort

R....Grosseur ou diamètre de l'acier en 10es de pcs

N....Nombre de spires c....Coefficient de l'acier

c=30 pour l'acier carré, et 28 pour l'acier rond

 $\frac{PD^{3}}{R^{4}c} N = la compression totale$

Ex. 1.—Une valve de sûreté est pressée par un ressort : diamètre de la valve 5 pouces, pression au mamomètre 60 livres, diamètre moyen du ressort 5 pouces, grosseur de l'acier carré § pouce, nombre de spires 15; quelle est la compression à donner à ce ressort pour produire la pression requise?

$$\frac{.7854 \times 5^{3} \times 60 \times (4\frac{9}{8})^{3}}{10^{4} \times 30} = .32882$$

0.328 82 × 15=4.932 pouces

Formule pour trouver la grosseur de l'acier : $R = \frac{PD}{8000}$

R se mesure du dedans du ressort au dehors du côté opposé.

Ex. 2.—Pression par ressort : diamètre de la valve 5 pouces, pression au manomètre 60 livres, diamètre moyen du ressort 5 pouces ; quelle doit être la grosseur de l'acier, en décimales de pouce ?

 $R = \left(\frac{.7854 \times 5^{\circ} \times 60 \times 5}{8000}\right) \frac{1}{8} = 0.9 \text{ de pouce}$

Diamètre extérieur = 5.9 diamètre intérieur = 4.1

Ex. 3.—Une valve de 5 pouces de diamètre a un ressort de 4 pouces de diamètre extérieur; acier carré de 4 pouces; quelle sera la pression au pouce carré?

Formule: $\frac{8000 \text{ R}^{\circ}}{D}$ = Pression totale sur la valve

Poids total... $\frac{8000 \times .75^8}{3.25} = 1038.46$ livres

Aire de la valve....5° × ,7854 = 19.635 pouces carrés.

Pression au pouce carré 103846 ÷ 19.635 = 52.88 livres.

Par cette règle, on obtient, soit la grosseur de l'acier, soit le diamètre du ressort.

Ex. 4.—Quel doit être le diamètre d'un ressort en spirale pour une valve de 4½ pouces de diamètre, avec une pression de 70 livres, la grosseur de l'acier étant 7 de pouce carré?

Formule: D= 8000 R*+P

 $D = \frac{8000 \times \frac{7}{6} \times \frac{7}{6} \times \frac{7}{6}}{.7854 \times 4\frac{1}{2} \times 4\frac{1}{2} \times 70} = 4.814$ Diamètre extérieur = 4.814 + 0.875 = 5.689 pouces

Ex. 5.—Si une compression de 2 pouces sur un ressort est égale à une pression de 65 livres par pouce carré sur la valve, quelle sera, au pouce carré, la pression exercée par le ressort, quand la valve sera soulevée de manière que l'issue circulaire soit à de la superficie de la soupape, dont le diamètre est de 63 pouces?

6)1.875 élévation égale à l'aire de la valve

pui ega per. Q

requestre par divi

une

pouc qu'or D'a de fo pouce

Pou pas un Règi carré o pressio

Ex. de 120 temps donnar

Ex. 2 fois cel pied ca combien verre? 2:28125::65: x=9.14 livres Première pression 65 livres Extra 9.14

Pression résultante 74,14

Il faut que la pression limitée, augmentée de 5 pour cent, puisse s'échapper par la valve; tant que les deux pressions sont égales entre elles, il y a équilibre, et la vapeur ne peut s'échapner.

Quand une soupape de sûreté est établie dans les conditions requises, l'augmentation de la résistance du ressort occasionnée par l'échappement de la vapeur, est égale au diamètre de la valve divisé par la compression primitive du ressort.

Ex. 6.—Supposons une chaudière ayant 60 pieds carrés de foyer; une compression de 3 pouces du ressort est égale à 60 livres au pouce carré; quelle sera la pression exercée par le ressort lorsqu'on laisse échapper la vapeur?

D'abord il faut trouver le diamètre de la valve : 60 pds carrés de foyer divisés par 2 donnent 30 pouces carrés, puisqu'un demipouce carré de valve est alloué par pied carré de foyer.

 $\sqrt{30 \times .7854} = 6.18$ pouces, diamètre de la valve 3)6.18

2.06 livres, pression extra due au ressort.

60.... pression primitive.

3....le 5 pour cent indépendant du ressort

65.06 pression exercée par le ressort.

Pour trouver le nombre de pieds cubes d'eau passés par minute pas un orifice situé au bas de la chaudière :

Règle.—Le nombre de pieds cubes par minute égale 2½ fois le carré du diamètre de l'orifice, multiplié par la racine carrée de la pression.

Ex. 1.—La superficie du niveau de l'eau dans une chaudière est de 120 pieds carrés, avec une pression de 50 livres; en combien de temps l'eau baissera t-elle de 6 pouces, par un trou de 7 pouce donnant dans le cendrier?

 $2\frac{1}{2} d^2 \sqrt{P} = Pieds cubes par minute$ $2\frac{1}{2} \times .175^3 \times \sqrt{50}$

 $2.5 \times .765625 \times 7.07 = 13.5324$ Pieds cubes à décharger= $120 \times \frac{4}{17} = 60$ pieds cubes Temps= $60 \div 13.5324 = 4$ minutes 26 secondes.

Ex. 2. La superficie du niveau de l'eau d'une chaudière égale 21 fois celle du foyer; 16 livres de charbon sont consommées par pied carré de foyer et par heure; si l'on arrête l'alimentation, en combien de temps perdra-t-on l'eau de vue dans l'indicateur à verre?

pouces, ressort 5

nales de

.1 ort de 4 m; quelle

urlavalve

arrés livres. ier, soit le

pirale pour on de 70 li

ort est égale alve, quelle rt, quand la

rt, quand la soit & de la ouces?

valve

66

Pieds cubes d'eau évaporés par heure et par pied carré de foyer : 16 lbs × 84 lbs + 62.5 = 2.176

Pieds cubes à évaporer par pied carré de foyer : 21 pds carrés × fapds=1.125

Donc 2.176:1.125::60 minutes: x = 31.02 minutes.

Injecteur Giffard

Q....Quantité d'eau injectée par minute P....Pression en atmosphères.

D.... Diamètre de la gorge, ou décharge.

D=.0158
$$\sqrt{(2 \div \sqrt{P})}$$
 Q=(63.4 D)² \sqrt{P}

pu Cal

CO

po cor

din à la

effe

pon

L

par au n Le est é Ex dans corps rende 32

N

TABLE

indiquant le nombre de gallons par heure injectés par un bon Giffard.

Diamètres en décimales	Quantité de gallons par heure avec les pressions ci-dessous								
de pouce	30 lbs	60 lbs	90 lbs	120 lbs	150 lbs				
0.1	56	80	98	113	127				
0.15	127	180	221	255	285				
0.2	226 354	321 502	393 615	455 711	508 793				
0.3	505	722	884	1021	1140				

Proportions ordinaires des pompes alimentaires

Le diamètre de la pompe alimentaire égale le diamètre du cylindre à vapeur × 0.3, quand la course de la pompe est 1 de la course du piston de la machine.

Il égale le diamètre du cylindre × 0.42, quand la course de la pompe est le quart de la course du piston de la machine.

Pour machines à haute pression :

Le diamètre de la pompe alimentaire égale : du diamètre du cylindre, quand la course de la pompe es égale à celle du piston ;

du diamètre du cylindre, quand la course de la pompe est de celle du piston ;

du diamètre du cylindre, quand la course de la pompe est de celle du piston.

Pour machines à basse pression

Le diamètre de la pompe alimentaire égale : if du diamètre du cylindre, quand la course de la pompe de la de celle du piston du cylindre ; de foyer :

1 du diamètre du cylindre quand la course de la pompe est le 1 de celle du piston du cylindre.

Le carré du diamètre du corps de la pompe, multiplié par.7854, puis par la longueur de la course, exprime, en pouces cubes, la capacité de la pompe; ce produit, multiplié par le nombre de coups de piston de la pempe par minute, donne le nombre de pouces cubes que cette pompe peut livrer dans une minute; mais comme le vide formé dans le corps de la pompe est bien souvent diminué par l'air qui s'y introduit, il faut demander davantage à la pompe, pour atténuer cette perte.

On considère la pompe alimentaire comme pouvant donner effectivement les § ou les § de la capacité théorique de cette pompe.

Le nombre de pouces cubes livrés dans un temps donné, divisé par 1728, ou multiplié par la valeur inverse 0,0005787, est égal au nombre de pieds cubes livrés dans le même temps.

Le nombre de pouces cubes à la minute, multiplié par 0,03472, est égal au nombre de pieds cubes par heure.

Ex. 1.—Combien de pieds cubes d'eau pourra livrer une pompe dans une heure, le diamètre étant de 3 pouces, la longueur du corps 10 pouces, s'il y a 18 coups par minute, et si l'on compte le rendement à §?

3 ² ×.7854=7.0686 § dε la course	les § de 10 6,25	$\dots 10 \times 5 \div 8 = 6.25$
	353430 141372 424116	
Nombre de coups	44,17875,0	capacité d'un coup de piston
	3534300.0 4417875	
	795,2175,0 6 0	pouces cubes par minute
	47713,0500	pouces cubes à l'heure
128	2)3976,087	
	27.6116	pieds cubes à l'heure.

par un bon

les pressions

imentaires amètre du cype est ½ de la

a course de la hine.

le:
e la pompe est la
pompe est la

ale : e la pompe e

Pouces cubes par minute 795,2175 ,03412
(Marie 1989) ,03412
15904350 55665225
3 1808700 23 856525
20 000020

Ex. 2.—Combien de pieds cubes d'eau pourra livrer une pompe dans une heure, le diamètre étant de 3 pouces, et la course de 15 pouces, s'il y a 15 coups par minute, et si l'on compte le rendemen. #?

> $3.25 \times 3.25 \times .7854 = 8.29578$ Les $\frac{2}{3}$ de $15...15 \times 2 \div 3 = 10$ 8.29578 × 10=82.9578 capacité d'un coup

> > 4147890 829578 1244,367 pouces cubes par minute 72662,02 pouces cubes par heure ,00058 5 8129616 36 331010

42,1439716 pieds cubes par heure

Pour trouver le diamètre d'une pompe, devant alimenter une chaudière d'un pouvoir donné, la course de la pompe et le nombre de coups étant donnés :

REGLE.—Divisez le nombre de pieds cubes requis par minute par le nombre de coups de pompe dans le même *temps ; le quo-tient sera la capacité de la pompe en pieds cubes.

Multipliez la capacité de la pompe en pieds cubes par 1728, pour avoir des pouces cubes.

Divisez ce nombre de pouces cubes par les # de la course de la

pompe, le quotient sera l'aire de la pompe.

L'aire de la pompe étant divisée par .7854, l'extraction de la racine carrée du résultat donne le diamètre cherché.

Ex. -- Une chaudière de 54 forces "nominales" de chevaux doit être alimentée par une pompe de 12 pouces de course, donnant 84 coups par minute, quel doit être le diamètre?

Nota.—Puisqu'il faut un pied cube d'eau par heure par force de cheval, il faut diviser 54 par 60 pour avoir la quantité par minute.

oo vrer une pompe la course de 15 mpte le rende-

par minute

up

par heure

par heure int alimenter une pompe et le nom-

requis par minute ne temps; le quoes. ls cubes par 1728,

de la course de la l'extraction de la

nales " de chevans

amètre? par heure par force oir la quantité par $(54 \div 60) \times 1728 = 1555, 2$ pouces cubes. 1555, $2 \div$ par le nombre de coups 84 = 18, 4 pouces cubes $18, 4 \div \frac{3}{2}$ de la course 8 = 2, 3, aire de la pompe $\sqrt{2, 3 \div .7854} = 1,732...$ diamètre demandé.

Ce diamètre paraîtra certainement petit, si on le compare aux pompes ordinairement en usage; mais il faut remarquer que ces pompes sont faites pour fournir le double de la quantité requise: c'est une règle.

Pour trouver la longueur de la course, le diamètre étant donné, il faut diviser le nombre de pouces cubes d'un coup de piston de la pompe par l'aire de la pompe; le quotient sera la langueur de la course, à quoi il faudra ajouter # ou # de la course.

Vidange des chaudières

Etant donnée la hauteur en pieds de la ligne de fiottaison audessus du robinet de vidange d'un bateau à vapeur, trouver la pression nécessaire pour purger la chaudière:

Règle.—Divisez le nombre de pieds et fraction qu'il y a entre le robinet de vidange et la ligne de flottaison par 2.305; le quotien sera la pression en libres.

Ex. 1.—Quelle est la pression nécessaire pour purger l'eau d'une chaudière, le robinet de vidange étant à 18 pieds 6 pouces au-dessous de la ligne de flottaison?

 $18,5 \div 2,305 = 8,026$ 2,305)18,500(8,026 livres

2,305)18,500(8,026 livre 18 440

6000 4610

13830

Une colonne d'eau d'un pouce carré de section et de 2,305 pieds de hauteur pèse une livre.

Ex. 2.—Quelle est la pression nécessaire pour purger l'eau d'une chaudière, le robinet de vidange étant à 13 pdz 2 pcs audessous de la ligne de flottaison?

 $13,1666 \div 2,305 = 5,71$

2,305)13,1666(5,71 11,525

> 16416 16135

> > 2810

Capacité des soutes à charbon

Pour trouver la capacité des soutes à charbon, la longueur, la largeur, la profondeur, et l'espace occupé par une tonne en pieds cubes étant donnés :

REGLE .-- Multipliez la longueur, par la largeur, et le produit

par la profondeur ;

Divisez ce dernier produit par le nombre de pieds cubes qu'il y a dans une tonne; le quotient sera la quantité en tonnes et fractions.

Ex. 1.—Combien de tonnes contient une soute de 18 pieds 9 pouces de long, 7 pds 6 pcs de large, 8 pieds 3 pouces de profondent, à 38,6 pieds par tonne?

	$18,75 \times 7,5 \times 8,25 \div 3$	38,6 = 30,0559	
18,75	140,625	38,6)1160,15625	(30,0559)
7,5	8,25	1158	
9375	703125	2156	
13125	281250	1930	
•	1125000		
140,625		2262	
	1160,15625	1930	
		3325	
		3474	

Ex. 2.—Combien de tonnes contient une soute de 20 pieds 4 pouces de longueur, 8 pieds 7 pouces de largeur, et 4 pieds 3 pouces de profondeur, à 44 pieds cubes par tonne? $20.333 \times 8,5833 \times 4,25 \div 44 = 16.85745$ tonnes

20,333 8,5833	8
60999 60999	
162664 101665 162664	16,85745 20
174,5242389 4,25	17,1490
8 726211945 34 90484778 098 0909556	0,596 28
(12)741,728015325	4768 1192
4)67,429819575	16,688
16,85745,489	

16 ton. 17 qtx 0 qrts 17 lbs environ

Aires des Cercles

longueur, la onne en pieds

et le produit

cubes qu'il y en tonnes et

de 18 pieds 9 ces de profon-

5625(30,0559

60

262 930

325 . 474

nnes

te de 20 pieds 4 t 4 pieds 3 pou-

ts 17 lbs environ

Diam	Ai	Aires des cercles pour des diamètres de 5e en 8e.										
Diam.	.0	.0 .1		.0 .1 .1		. 8	.+	- 9	· 3	.3		
. 0	.0	.0122	.0490	.1104	.1963	.3068	.4417	.6013				
1	.7854	.9940	1.227	1.484	1.767	2.073	2.405	2,761				
2	3.141	3.546	3.976	4.430	4.908	5.411	5.939	6.491				
3	7.068	7.669	8.295	8.946	9.621	10.32	11.04	11.79				
4	12.56	13.36	14.18		15,90	16.80	17.72	18.66				
5	19.63	20.62	21.64	22.69	23.75		25.96	27.10				
6	28.27	29.46	30.67	31.91	33.18	34.47	35.78	37.12				
7	38.48	39.87	41.28	42.71	44.17	45,66	47.17	48.70				
8	50.26	51.84	53.45	55.08	56.74	58.42	60.13	61.80				
9	83.61	65.39	67.20	69.02	70.88	72.75	74.66	76.58				
10	78.54	80.51	82.51	84.54	86.59	88.66	90.76	92.88				
11	95.03	97.20	99.40	101.6	103.8	106.1	108.4	110.7				
12	113.0	115.4	117.8	120.2	122.7	125,1	127.6	130.1				
13	132.7	135,2	137.8	140.5	143.1	145,8	148.4	151.2				
14	153.9	156.6	159.4	162.2	165.1	167.9	170.8	173.7				
15	176.7	179.6	182.6	185.6	188.6	191.7	194.8	197.9				
16	201.0	204.2	207.3	210.5	213.8	217.0	220.3	223.6				
17	226.9	230.3	233.7	237.1	240.5	243.9	247.4	250.9				
18	254.4	258.0	261.5	265.1	268.8	272.4	276.1	279.8				
19	283.5	287.2	291.0	294.8	298.6	302.3	306.3	310.2				
20	314.1	318,1	322.0	326.0	330.0	334.1	338.1	342.2				
21	346.3	350.4	354.6	358.8	363.0	367.2	371.5	375.8				
22	380.1	384.4	388.8	393.2	397.6	402.0	406.4	410.9				
23	415.4	420.0	424.5	429.1	433.7	438.3	443.0	447.6				
24	452.3	457.1	461.8	466.6	471.4	476.2	481.1	485.9				
25	490.8	495.7	500.7	505.7	510.7	515.7	520.7	525.8				
26	530.9	536.0	541.1	546.3	551.5	556.7	562.0	567.2				
27	572.5	577.8	583.2	588.5	593.9	599.3	604.8	610.2				
28	615.7	621.2	626.7	632.3	637.9	643.5	649.1	654.8				
29	660.5	666.2	671.9	677.7	683.4	689.2	695.1	700.9				
30	706.8	712.7	718.6	724.6	730.6	736.6	742.6	748.6				
31	754.8	760.9	767.0	773.1	779.3	785.5	791.7	798.0				
32	804.2	810.5	816.9		829.6	836.0	842.4	848.8				
33	855.3	861.8	868.3	874.8	881.4	888.0	894.6	901.3				
34	907.9		021.3	928.1	934.8	941.6	948.4	955.3				
35	962.1	969.0			989.8		1003.8	1010.8				
36	1017.9	1025.0	1032.1	1039.2	1046.4	1053.5	1060,7	1068.0				
37	1075.2	1082.5	1089.8	1097.1	1104.5	1111.8	1119.2	1126.7				
38	1134.1	1141.8	1140 1	1158 8	1184 9	1171.7	1170 2	1198 0				

Diam.		Aires des cercles										
Duin.	.0	1 .1	1 .1	8.	1 -1	-8	- 4	1 .7				
39	1194.6	1202.3	1210.0	1217.7	1225.4	1233.2	1241.0	1248.				
40							1304.2					
41	1320.3	1328.3	1336.4	1344.5	1352.7	1360.8	1369.0	1377.				
42							1435.4					
43							1503.3					
44							1572.8					
45	1	1			-	1	1643.9					
46	1661.9	1671.0	1680.0	1689.1	1698 2	1707.4	1716.5	1725.				
47							1790.8					
48							1868.6					
49							1943.9					
50		1973.3					2022.8					
51	2042.8	2052.9	2062.9	2073.0	2083.1	2093.2	2103.4	2113.				
52							2185.4					
53							2269.1					
54							2354.3					
55							2441.1.					
56	2463.0	2474.0	2485,1	2496.1	2507.2	2518.3	2529,4	2540.				
57	2551.8	2563.0	2574.2	2585.5	2596.7	2608.0	2619.4	2630.				
58	2642.1	2653.5	2664.9	2676.4	2687.8	2699.3	2710.9	2722.				
59	2734.0	2745.6	2757.2	2768,8	2780.5	2792.2	2803.9	2815.				
60	2827.4	2839.2	2851.1	2862.9	2874.8	2886.7	2898.6	2910.				
61							2994.8					
62							3092.6					
63	3117,3	3129.6	3142.0	3154.5	3166.9	3179.4	3191.9	3204.				
64							3292.8					
65	3318.3	3331.1	3343.9	3356.7	3369.6	3382.4	3395.3	3408.				
66		3434.2					3499.4	3512.				
67	3525,7	3538.8	3552.0	3565.2	3578.5	3591.7	3605.0	3618.				
68						3698.8		3725.3				
69	3739.3	3752.8	3766.4	3780.0	3793.7	3807.3	3821.0	3834.				
70	3848.5	3862.2	3876.0	3889.8	3903.6	3917.5	3931.4	3945				
71	3959,2							4057.4				
	4071.5							4171.1				
	4155.4							4286.3				
74	4300.9							4403.2				
75	4417.9	4432,6	4447.4	4462.2	4477.0	4491.8	4506.7	4521.6				
76	4536.5	4551.4	4566.4	4581.3	4598.4	4611.4	4626.4	4641.5				

Diam.	Aires des cercles										
	.0	-1	-1	.9	.1	- 8	-\$	-#			
77	4656.6	4671.8	4686.9	4702.1	4717.3	4732.5	4747.8	4763			
78				4824.4							
79	4901.7			4948.3							
80				5073.8							
81	5153.0	5168.9		5200.8							
82		5297.1		5329.4							
83				5459.6							
84				5591.4							
85	5674.5	5691.2	5707.9	5724.7	5741.5	5758,3	5775.1	5791.			
86	5808.8	5825.7	5842.6	5859.6	5876.6	5893.6	5910,6	5927.0			
87				5996.1							
88				6134.1							
89				6273.7			6326,4				
90	6361.7	5379.4	6397.1	6414.9	6432.6	6450.4	6468.2	6486,6			
91	6503.9	6521.8	6539.7	6557.6	6573.6	6593,5	6611.5	6629.6			
92		6665.7		6701.9			6756,5				
93	6792.9	6811.2	6829.5	6847.8	6866,2	6884.5	6902.9	6921,3			
94	6939.8	6958.3	6976.8	6995.3	7013,8	7032.4	7051.0	7069.			
95	7088.2	7106.9	7125.6	7144.3	7163.0	7181,8	7200.6	7219,4			
96				7294.9			7351.8	7370.			
97				7447,1			7504,5				
98				7600.8			7658.9				
99	7697.7	7717.2	7736.6	7756.1	7775.7	7725,2	7814.8	7834.			

Remarque. Le calcul de tous ces nombres est basé sur cette propriété, démontrée en géométrie, que l'aire d'un cercle égale la longueur de la circonférence multiplié par la moitié du rayon ou par le quart du diamètre.

Si l'on désigne le rayon par r, le diamètre par d, la circonférence par c, et l'aire du cercle par C, on a :

d=2r c=3.1416 d

.7

41.0 1248.8 04.2 1312.2 69.0 1377.2 35.4 1443.8 03.3 1511.9 72.8 1581.6 343.9 1652.9 716.5 1725.7 790.8 1800.1 868.6 1876.1 943.9 1953.7 $022.8 \mid 2032.8$ 103.4 2113.5 185.4 2195.8 $269.1 \mid 2279.6$ 354.3 2365.0 441.1. 2452.0 529,4 2540,6 619.4 2630.7 710.9 2722.4 803.9 2815.7 898.6 2910.5 994.8 3006.9 092.6 3104.9

 $\begin{array}{c|cccc}
191.9 & 3204.4 \\
292.8 & 3305.6
\end{array}$

395.3 3408.3

499.4 3512.5

805.0 3618.4

712.2 3725.8

821.0 3834.7

931.4 3945 3

043.3 4057.4

56.8 4171.1

271.8 4286.3

88.5 4403.2 506.7 4521.6

26.4 4641.5

.중

 $C = c \times \frac{1}{4}d = 3,1416 d \times \frac{1}{4}d = \frac{1}{4} (3,1416) d^2 = 0,7854 d^2$

On peut donc calculer directement, soit les nombres de la table ci-dessus, soit des valeurs répondant à un diamètre quelconque, en faisant le carré de ce dismètre, et multipliant par 0,7854; on peut considérer comme exacts les quatre ou cinq premiers chiffres du résultat.

On peut aussi exprimer l'aire du cercle en fonction du rayon : on a : $e=2r\times 3,1416$

 $C = c \times r = 2r \times 3,1416 \times r = 3,1416r^2$

Ainsi l'aire d'un cercle égale le carré du rayon multiplié par 3.1416. On peut compter sur les cinq premiers chiffres du résultat.

Diam.	Circonférences pour des diamètres de 86 en 8e										
Diam.	.0	-1	-1	.3	-1	-8	.4	. }			
0	.0	.3927	.7854	1.178	1.570	1.963	2.356	2.74			
1	3.141	3.534	3.927	4.319	4.712	5.105	5.497	5,89			
2	6.283	6.675	7.068	7.461	7.854	8.246	8.639	9.03			
3	9.424	9.817	10.21	10.60	10.99	11.38	11.78	12.1			
4	12.56	12.95	13.35	13.74	14.13	14.52	14.92	15.3			
5	15.70	16.10	16.49	16.88	17.27	17.67	18.06	18,4			
6	18.84	19.24	19.63	20.02	20.42	20.81	21.20	21.5			
7	21.99	22.38	22.77	23.16	23.56	23.95	24.84	24.7			
8	25.13	25.52	25.91	26.31	26,70	27.09	27.48	27.8			
9	28.27	28.66	29.05	29.45	29.84	30.23	30.63	31.0			
10	31,41	31.80	32.20	32.59	32,98	33.37	33.77	34.1			
11	34.55	34.95	35.34	35.73	36.12	36,52	36.91	37.3			
12	37.69	38.09	38.48	38.87	39.27	39.66	40.05	40.4			
13	40.84	41.23	41.62	42.01	42.41	42.80	43.19	43.5			
14	43.98	44.37	44.76	45.16	45.55	45,94	46.33	46.7			
15	47.12	47.51	47.90	48.30	48.69	49.08	49.48	49.8			
18 17	50.26	50.65	51.05	51.44	51.83	52.22	52.62	53.0			
17	53.40	53.79	54.19	54.58	54.97	55,37	55.76	56.1			
18	56.54	56.94	57.33	57.72	58.11	58,51	58.90	59.2			
19	59.69	60.08	60.47	60.86	61.26	61,65	62,04	62.4			
20	62.83	63.22	63.61	64.01	64,40	64.79	65,18	65.5			
21	65.97	66.36	66.75	67.15	67.54	67,93	68,32	68.7			
22	69.11	69.50	69.90	70.29	70,68	71,07	71.47	71.8			
23	72.25	72.64	73.04	73.43	73.82	74,22	74.61	75.0			
24	75.39	75.79	76.18	76.57	76.96	77.36	77.75	78.1			
25	78.54	78.93	79.32	79.71	80.10	80,50	80,89	81.2			
26	81.68	82.07	82.46	82,85	83.25	83.64	84.03	84.4			
27	84.82	85.21	85.60	86.00	86.39	86.78	87.17	87.5			
28	87.96	88.35	88.75	89.14	89.53	89.92	90.32	90.7			
29	91,10	91.49	91.89	92.28	92.67	93,06	93.46	93.8			
30	94,24	94.64	95.03	95.42	95.81	96.21	96.60	96.9			
31	97.4	97.8	98.2	98.6	99.0	99.4	99.7	100.			
32	100.5	100.9		101.7	102,1	102.5	102.9	103.			
33	103.7	104.1	104.5		105.2	105.6	106.0	106.			
34	106.8	107.2			108.4	108.8	109.2	109.			
35	110.0	110.3	110.7	111.1	111.5	111.9	112.3	112			
36	113.1	113.5		114.3	114.7	11.51	115.5	115.			
37	116.2	116.6	117.0		117.8	11.82	118.6	119.			
38	119.4	119.8	120.2	120.6	121.0	12.13	121.7	122.			

_ e-		D.				Circonfe	rences		٠	
n 8e	-7	Diam.	.0	1	-1	.8	-1	-6	-#	.7
2		39	122.5	122.9	123.3	123.7	124.1	124.5	124.9	125.3
.356	2.748	40	125.7	126.1	126.4			127.6		128.4
.497	5.890									
.639	9.032	41	128.8		129.6			130.8		131.6
1.78	12.17	42	131.9		132.7	133.1		133.9	134.3	134.7
4.92	15.31	43	135.1	135.5	135.9			137.1	137.4	137.8
8.06	18,45	44	138.2		139.0			140.2	140.6	141.0
	A3 80	45	141.4	141.8	142.2	142.6	142.9	143.3	143.7	144.1
1.20	21.59									
24.84	24.74	46	144.5		145.3		146.1	146.5	146.9	147.3
27.48	27.88	47	147.7	148.0	148.4			149.6	150.0	150.4
30.63	31.02	48	150.8		151.6			152.8	153.2	153.5
33.77	34.16	49	153.9	154.3	154.7	155.1	155.5	155.9	156.3	156.7
00.01	37.30	50	157.1	157.5	157.9	158.3	158.7	159.0	159 4	159.8
36.91			1000		107.0		1010		300.0	100 0
40.05		51	160.2	160.6	161.0			162.2	162.6	163.0
43.19		52	163.4	163.8	164.1	164.5	164.9	165.3	165.7	166.1
46.33		53	166.5	166.9	167.3		168.1	168.5	168.9	169.3
49.48	20.01	54	169.6	170.0	170.4			171.6	172.0	172.4
52.62	53.01	55	172.8	173.2	173.6	174.0	174.4	174.8	175.1	175.5
55.76			185.0	170.0	180 B	100 1	1 into #	1	180.0	180 8
58.90		56	175.9	176.3	176.7	177.1	177.5	177.9	178.3	178.7
62.0		57	179.1	179.5	179.9	180.2	180.6	181.0	181.4	181.8
		58	182.2	182.6	183.0	183.4	183.8	184.2	184.6	185.0
65,1	00.00	59	185.4	185.7	186.1	186.5	186.9	187.3	187.7	188.1
68,3	2 68.72	60	188.5	188.9	189.3	189.7	189.1	190.5	190.9	191.2
71.4		91	101 0	100.0	100 4	100.0	100.0	102 0	104.0	104.4
74.6	1	61	191.6	192.0	192.4	192.8	193.2	193.6	194.0	194.4
77.7		62 63	194.8 197.9	195.2 198.3	195.6 198.7	196.0 199.1	196.4 199.5	196.7	197.1 200.3	197.5
80.8		64	201.1	201.5	201.8	202.2	202.6	203.0	203.4	200.7 203.8
30.0	(32.25	65	201.1	201.6	205.0	205.4	205.8	206.2	206.6	207.0
84.0	3 84.43	00	204.2	201.0	200.0	200, 4	200.0	200.2	200.0	207.0
87.1		66	207.3	207.7	208.1	208.5	208.9	209.3	209.7	210.1
90.3		67	210.5	210.9	211.3	211.7	212.1	212.5	212.8	213.2
93.4		68	213.6	214.0	214.4	214.8	215.2	215.6	216.0	216.4
96.0		69	216.8	217.2	217.6	217.9	218.3	218.7	219.1	219.5
		70	219.9	220.3	220.7	221.1	221.5	221.9	222.3	222.7
99	7 100.1	,0	210.0	220.0	220.1	221.1	221.0	221.0		
102		71	223.1	223.4	223.8	224.2	224.6	225.0	225.4	225.8
100	0 106.4	72	226.2	226.6	227.0	227.4	227.8	228.2	228.6	228.9
109	.2 109.6	73	229.3	229.7	230.1	230.5	230.9	231.3	231.7	232.1
119	2.3 112.7	74	232.5	232.9	233.3	233.7	234.0	234.4	234.8	235.2
		75	235.6	236.0	236.4	236.8	237.2	237.6	238.0	238.4
114	5.5 115.8		200.5	200.0	-55.2	200.0				-00.3
118	3.6 119.	76	238.8	239.2	239.5	239.9	240.3	240.7	241.1	241.5
12	1.7 122.	, ,	303.0							

Diam	· Circonférences										
Diam.	.0	-1	-1	.8	-1	-8	.2	· 7			
77	241.9	242.3	242.7	243.1	243.5	243.9	244.3	244.7			
78	245.0	245.4	245.8	246.2	246.6	247.0	247.4	247.8			
79	248.2	248.6	249.0	249.4	249.8	250.1	250.5	250,9			
80	251.3	251.7	252.1	252.5	252.9	253.3	253.7	254.1			
81	254.5	254.9	255.3	255.6	256.0	256.4	256.8	257.2			
82	257.6	258.0	258.4	258.8	259.2	259.6	260.0	260.4			
83	260.8	261.1	261.5	261.9	262,3	262.7	263.1	263.5			
84	263.9	264.3	264.7	265.1	265.5	265.9	266.3	266.6			
85	267.0	267.4	267.8	268.2	268.6	269,0	269.4	269.8			
86	270.2	270.6	271.0	271.4	271.7	272.1	272.5	272.9			
87	273.3	273.7	274,1	274.5	274.9	275.3	275.7	276.1			
88	276.5	276.9	277.2	277.6	278.0	278.4	278.8	279.2			
89	279.6	280.0	280.4	280.8	281.2	281.6	282.0	292.4			
90	282.7	583.1	283.5	283.9	284.3	284.7	285.1	295.			
91	285.9	286.3	286.7	287.1	287.5	287.8	288.2	288.			
92	289.0	289.4	289.8	290.2	290.6	291.0	291.4	291.8			
93	292.2	292.6	293.0	293.3	293,7	294.1	294.5	294.9			
94	295.3	295.7	296.1	296.5	296.9	297.3	297.7	298.			
95	298.5	298,8	299.2	299.6	300.0	300.4	300,8	301.5			
96	301.6	302.0	302.4	302.8	303.2	303.6	303.9	304.3			
97	304.7	305.1	305.5	305,9	306.3	306.7	307.1	307.			
98	307.9	308.3	308.7	309.1	309,4	309.8	310.2	310.0			
99	311.0	311.4	311.8	312.2	312.6	313.0	313.4	313.8			

Remarques.—Cette table a un avantage sur la précédente : dans la table des aires des cercles, les valeurs varient proportionnellement aux carrés des diamètres ; dans lr table des circonférences, la variation se fait proportionnellement aux diamètres.

Il suit de là que si l'on a un diamètre qui ait une valeur moyenue entre deux valeurs consécutives des diamètres de-la table, on prendra la moyenne des circonférences correspondantes.

Soit par exemple à trouver la longueur de la circonférence qui aurait un diamètre de 78 pouces et χ^3_{6} ; c'est le milieu entre 78 pouces 0 et 78 pouces $\frac{1}{5}$; la circonférence sera la moyenne arithmétique entre 245,0 et 245,4, soit 245 pouces et 2 dixièmes.

Diam.	Circonférences.										
	.0	.1	.2	.3	.4	.5	.6	.7	.8	.9	
0	.00	.31	.62	.94	1.25		1.88	2,19	2.51	2.82	
1	3.14	3.45									
2	6.28	6.59									
3	9.42								11.93		
4		12.88									
5	15.70	16.02	16.33	16.65	16.96	17.27	17.59	17.90	18.22	18.53	
6		19.16									
7		22.30									
8	25.13	25.44	25.76	26.07	26.38	26.70	27.01	27.33	27.64	27.90	
9	28.27	27.58	28.90	29.21	29.53	29.84	30.15	30.47	30.78	31.10	
10	31.41	31.73	31.04	32.35	32.67	32.98	33.30	33.61	33.92	34.24	
11		34.87									
12	37.69	38.01	38.32	38.64	38.95	39.27	39.58	39.89	40.21	40.52	
13	40.84	41.15	41.46	41.78	42.09	42.41	42.72	43.03	43.35	43.66	
14		44.29									
15	47.12	47.43	47.75	48.06	48.38	48.69	49.00	49.32	49.63	49.95	
16	50.26	50.57	50.89	51.20	51.52	51.83	52.15	52.46	52.78	53.09	
17		53.72									
18	56.54	56.86	57.17	57.49	57.80	58.11	58.43	58.74	59.06	59.37	
19	59.69	60.00	60.31	60.63	60.94	61.26	61.57	61.88	62.20	62.51	
20	62.33	63.14	63.46	63.77	64.08	64.40	64.71	65.03	65.34	65.65	
21	65.97	66.28	86.60	66.91	67.22	67.54	67.85	68.17	68.48	68.80	
22	69.11	69.42	39.74	70.05	70.37	70.68	71.00	71.31	71.62	71.94	
23	72.25	72.57	72.88	73.19	73.51	73.82	74.14	74.45	74.76	75.08	
24	75.39	75.71	76.02	76.34	76.65	76.96	77.28	77.59	77.91	78.22	
35		78.85									
26	81.68	81.99	82.30	82.62	82.93	83.25	83.56	83.88	84.19	84.50	
27		85.13									
28		88.27									
29		91.42									
30		94.56									
31	97.38	97.70	98.01	98.33	98.84	98.96	99.27	99.58	99.90	100.9	
32		100.8									
33		103.9									
34	106.8	107.1	107.4	107.7	108.0	108.3	108.6	109.0	109.3	109.6	
35		110.2									
36	113.0	113.4	113.7	114.0	114.3	114 8	114 0	115.9	115.6	115.0	
37		116.5									
38			120.0								

édente : dans portionnellerconférences, es.

.7

244.7 247.8 250,9 254.1

257.2 260.4

263.5 266.6 269.8

272.9 276.1 279.2 292.4 295.5

288.6 291.8 294.9

298.1 301.2

304.3 307.5 310.6 313.8

2

14.3 17.4 50.5 53.7

56.8 60.0

63.1 266.3 269.4

272.5 275.7 278.8 282.0 285.1

288.2

291.4 294.5 297.7 300,8

303.9 307.1

310.2 313.4

valeur moyns de-la table, dantes.

nférence qui milieu entre la moyenne t 2 dixièmes.

Diam.	Circonférences.										
	.0	.1	.2	.3	.4	.5	.6	.7	.8	.9	
39	122.5	122.8	123.1	123.4	123.7	124.0	124.4	124.7	125.0	125.	
40	125.6	125.9	126.2	126.6	126.9	127.2	127.5	127.8	128.1	128.	
41	128.8	129.1	129.4	129.7	133.0	130.3	130.6	131.0	131.3	131.	
42	131.9	132.2	132.5	132.8	133.2	133.5	133.8	134.1	134.4	124.	
43	135.0	135.4	135.7	136.0	136.3	136.6	136.9	137.2	137.0	137.	
44		138.5									
45	141.3	141.6	142.0	142.3	142.0	142.9	143.2	143.0	143.9	144.	
46		144.8									
47		147.9									
48	150.7	151.1	151.4	151.7	152.0	102.3	152.6	152.9	108.3	103.	
49		154.2									
50	157.0	157.3	157.7	158.0	158.3	108.0	198.9	109.2	109.0	109.	
51	160.2	160.5	160.8	161.1	161.4	161.7	162.1	162.4	162.7	163.	
52	163.3	163.6	163.9	164.3	164.6	164.9	165.2	165.5	165.8	166.	
53	166.5	166.8	167.1	167.4	167.7	168.0	168.3	168.7	169.0	169.	
54	169.6	169.9	170.2	170.5	170.9	171.2	171.5	171.8	172.1	172.	
55	172.7	173.1	173.4	173.7	174.0	174.3	174.6	174.9	175.3	175.	
56	175.9	176.2	176.5	176.8	177.1	177.5	177.8	178.1	178.4	178.	
57	179.0	179.3	179.7	180.0	180.3	180.6	180.9	181.2	181.5	181.	
58	182.2	182.5	182.8	183.1	183.4	183.7	184.0	184.4	184.7	185.0	
59		185.6									
60	188.4	188.8	189.1	189.4	189.7	190.0	190.3	190.6	191.0	191.	
61	191.6	191.9	192.2	192.5	192.8	193.2	193.5	193.8	194.1	194.	
62	194.7	195.0	195.4	195.7	196.0	196.3	196.6	196.9	197.2	197/6	
63		198.2									
64	201.0	201.3	201.6	202.0	202.3	202.6	202.9	203.2	203.5	203.8	
65	204.2	204.5	204.8	205.1	205.4	205.7	206.0	206.4	206.7	207.0	
66		207.6									
67	210.4	210.8	211.1	211.4	211.7	212.0	212.3	212.6	213.0	213.3	
68	213.6	213.9	214.2	214.5	214.8	215.1	215.5	215.8	219.1	216.4	
69		217.0									
70	219.9	220.2	220.5	220.8	221,1	221.4	221.7	222,1	222.4	222.7	
		223.3									
72	226.1	226.5	226.8	227.1	227.4	227.7	228.0	228.3	228.7	229.0	
78	229.3	229.6	229.9	230.2	230.5	230.9	231.2	231.5	231.8	232.1	
74	232.4	232.7	233.1	233.4	233.7	234.0	234.3	234.6	234.9	235.3	
	235.6	235.9	236.2	236.5	206.8	237.1	237.5	217.8	238.1	238.4	
76	238.7	239.0	239.3	239.7	240.0	240.3	240.6	240. D	241.2	241.5	

Diam.		Circonférences.										
	.0	.1	.2	.3	.4	.5	.6	.7	8.	.9		
77	241.9	242.2	242.5	242.8	243.1	243.4	243.7	244.1	244.4	244.7		
78	245.0	245.3	245.6	245.9	246.3	246.6	246.9	247.2	247.5	247.8		
79									250.6			
80	251.3	251.6	251.9	252.2	252.5	252.8	253.2	253.5	253.8	254.		
81	254.4	254.7	255.0	255.4	255.7	256.0	256.3	256.6	256.9	257.2		
82	257.6	257.9	258.2	258.5	258.8	259.1	259.4	259.8	260.1	260.4		
83	260.7	261.0	261.3	261.6	262.0	262.3	262.6	262.9	263.2	263.5		
84	263.8	264.2	264.5	264.8	265.1	265.4	265.7	266.0	266.4	266.7		
85	267.0	267.3	267.6	267.9	268.2	268.6	268.9	269.2	269.5	269.		
86	270.1	270.4	270.8	271.1	271.4	271.7	273.0	272.3	272.6	273.0		
87	273.3	273.6	273.9	274.2	274.5	274.8	275.2	275.5	275.8	276.		
88	276.4	276.7	277.0	277.4	277.7	278.0	278.3	278.0	278.9	279.5		
89	279.6	279.9	280.2	280.5	280.8	281.1	281.4	281.8	282.1	282.		
90	282.7	283.0	283.3	283.6	284.0	284.3	284.6	284.9	285.2	285.		
91	285.8	286.1	286.5	286.8	287.1	287.4	287.7	288.0	288.3	288.		
92									291.5			
93	292.1	292.4	292.7	293.1	293.4	293.7	294.0	294.3	294.6	294.		
94									297.8			
95	298.4	298.7	299.0	299.3	299.7	300.0	300.3	300.6	300.9	301.5		
96	301.5	301.9	302.2	302.5	302.8	303.1	303.4	303.7	304.1	304.4		
97									307.2			
98									310.3			
99	311.0	311.3	311.0	311.9	312.2	312.5	312.9	313.2	213.5	313.		
100	314.1	314.4	314.7	315.1	315.4	315.7	316.0	316.3	316.6	316.		

Quantité de charbon requise

Etant données la quantité de charbon consommée par jour, et la vitesse du vaisseau, pour trouver la quantité requise pour un voyage d'une longueur donnée:

Règle.—Multipliez par 24 la vitesse en nœuds par heure; le produit sera le nombre de nœuds courus par jour;

Ensuite faites la proportion suivante :

Le nombre de nœuds courus dans un jour : au nombre de nœuds du voyage :: la consommation d'un jour : la consommation pour le voyage entier.

Ex. 1,—Si la consommation du combustible à 36 tonneaux par jour produit une vitesse de 10 nœuds à l'heure, quelle sera la consommation pour un voyage de 96 nœuds?

.8 4.7 125.0 125.3 7.8 128.1 128.4 1.0 131.3 131.6 4.1 134.4 124.7 7.2 137.6 137.9 0.4 140.7 141.0 13.5 143.9 144.2 46.7 147.0 147.3 49.8 150.1 150.4 52.9 153.3 153.6 56.1 156.4 156.7 59.2 159.5 159.9 162.4 162.7 163.0 165.5 165.8 166.1 168.7 169.0 169.3 171.8 172.1 172.4 174.9 175.3 175.6 178.1 178.4 178.7 181.2 181.5 181.9 184.4 184.7 185.0 187.5 187.8 188.1 190.6 191.0 191.1 193.8 194.1 194.4 196.9 197.2 197.6 200.1 200.4 200.7 203.2 203.5 203.8 206.4 206.7 207.0 209.5 209.8 210.1 212.6 213.0 213.3 215.8 219.1 216.4 218.9 219.2 219.5 222.1 222.4 222.7 225.2 225.5 225.8 228.3 228.7 229.0 231.5 231.8 232.1 234.6 234.9 235.3 217.8 238.1 238.4

240.9 241.2 241.5

Vitesse par jour 10 × 24 = 240 nœuds.

24	
105 96	
96	

On peut diviser par un même nombre les deux premiers termes de la proportion, pour réduire le premier rapport à sa plus simple expression :

nds						ton.	
24,0	4, 1 -3,	1/4 1 27	96.0	× 33	111	36	r æ
2	, 51,		8 :	Ja 5 .	1200	4	118
1			4	1. 30		-	
			-			144 4	onne

nor rendered

Ex. 2 de dian

Ex. 2.—Si la consommation de 20 tonnes de combustible produit une vitesse de 12 nœuds à l'heure, quelle sera la consommation pour un voyage de 1200 nœuds?

Vitesse par jour J 288 : 1200 :: 20 : x	$12 \times 24 = 289 \text{ n}$	uds.
288 : 1200 :: 20 : x	4)288	4)1200
	6)72	6)300
	12	50
12:50:20: <i>x</i> 20		
12)1000	,672 28	
83,3334		
• 20	5376	
0.000	1344	
6,6680	10.016	00 0 0 10 10
4	18,810	83-6-2-18 lb
2,672		100000

Exercices

******	par Jour	Vitenso	\ oyage	N.	Consom. par jour	Vitense	Voyage
1 2	Tonnes 32 36	nœuds 12 16	nœuds 960 1380	3 4	Tonnes 3 24.6	nœuds 15 12.5	nœuds 1800 4560

Roues à aubes

Pour trouver le nombre de révolutions que doit faire une roue pour une vitesse donnée en nœuds par heure.

Règle.—Multipliez 6080 (nombre de pieds d'un nœud) par le nombre de nœuds à l'heure ; le résultat, divisé par la circonférence de la roue, sera le nombre de révolutions

Ex. 1.—Combien de révolutions doit faire une roue de 30 pieds de diamètre, pour une vitesse de 101 nœuds à l'heure?

circonférence de la roue 30 × 3.1416 = 94.248 pieds

104 ou 10,5 × 6080 ÷ 94.248 . . . Réponse, 6080 94.248)63840000(677.35 565488 729120 60800 659736 63840 659736

Réponse 677.35 révolutions 341040 282744

> 582960 471240

Ex. 2.—Combien de révolutions doit faire une roue de 18 pieds de diamètre, pour une vitesse de 27 nœuds à l'heure?

Circonférence de la roue 18 × 3.1416 = 56.5488 pieds

103360 pieds 1572160 1130976

Réponse 1828 révolutions 4411840

miers termes

nnes bustible pro-

a consomma-

300

200

6-2-18 lb

Hélices (screws)

Le pas d'une hélice, ou pas d'une vis, est la distance entre deux filetz cousécutifs, ou la distance que parcourt une vis dans la direction de son axe pendant une révolution.

Pour trouver le nombre de révolutions que doit faire une hé-

lice, pour une vitesse donnée en nœuds par heure :

REGLE.—Multipliez 6080 (nombre de pieds dans un nœud) par le nombre de nœuds à l'heure, divisez le produit par le pas de l'hélice, le quotient sera le nombre de révolutions.

Ex.1—Combien de révolutions doit faire une hélice d'un pas de 18 pieds, pour une vitesse de 12 nœuds à l'heure ? 6080 × 12+18=4053\(\frac{1}{2}\) révolutions

4053 % ou à révolutions

Kx. 2.—Combien de révolutions doit faire une hélice d'un pas de 11 pieds o pouces, pour une vitesse de 9.5 nœuds à l'heure? $6080 \times 9.5 \div 11.5 = 5022.6$

11,5)57760,0(5022,6 révolutions 575

fix

l'h

RECUL

pal recul (ou elip) est la différence entre la distance parcourse pas vaisseau et la longueur de la circonférence de la roue ou du pas vaisseau et la longueur de la circonférence de la roue ou du pas vaisseau et la longueur de la circonférence de l'hé lice en nœuds, le quotient sera une fraction de la vitesse perdue ; ni cette fraction de perte est multipliée par 100, le produit sera égal au taux pour cent de perte.

REGLE. 1. - Multipliez le pas de l'hélice par le nombre de révolutions par minute; ce produit multiplié par 60 et divisé par 6080, sera la vitesse en nœuds à l'heure.

2. Soustrayez de 100 la quantité de recul, et faites la propor-

tion que nous indiquons plus bas.

Ex. 1.—Une hélice a un pas de 16 pieds, et fait 65 révolutions par minute; quelle sera la vitesse du vaisseau, en allouant 20 pour 100 de recul?

10	00 - 20 = 80.	Vitome	de l'hélice	16 × 65 × 60	
16 65		608,0)6	240.0(10 ,28 508	6080 progression	de l'hélice
80 96	·		1600 1216		
1040	167 y 1		3840 3648		
62400	100 . 90	10 08 . ~	witana	du volence.	

 $100:80::10,26:x,\ldots$ vitesse du vaisseau 8,2080

Pour diviser par 100, on avance le point de décimale de 2 rangs à gauche.

Ex. 2.—Une hélice d'un pas de 11 pieds 6 pouces fait 104 révolutions par minute; quelle sera la vitesse du vaisseau en nœuds par heure, s'il y a 19,2 pour cent de recul ? 100-19,2=80,8 11.5×104×60=71760 pieds

71780 ÷ 6080 = 11,8 progression de l'hélice 100 : 80,8 :: 11,8 : la vitesse du vaisseau $80.8 \times 11.8 \div 100 = 9.53$ nœuds

La règle est absolument la même pour les roues à aubes, soit fixes soit mobiles.

Pour trouver le taux pour cent de recul lorsque la vitesse du vaisseau, avec la circonférence des roues, ou la progression de l'hélice, sont connves :

REGLE .-- De la distance en nœuds percourne par la circonférence de la roue, soustrayez la distance parcourue par le vaizseau. et faites la proportion comme suit :

La distance parcourue par la circonférence de la rone : la difirence :: 100 : est au percentage ou taux pour cent de rezul.

ence parcourse e la roue ou de vitesse de l'hé

ntre deux ia dans la

ire une hé-

nœud) par

r le pas de

d'un pas de

lice d'un pas à l'heure ?

Ex. 1.—La distance parcourue par la circonférence d'une roue étant de 15,67 nœuds par heure, et la distance parcourue par le vaisseau égale à 12 nœuds dans le même temps, quel est le percentage de recul ?

15,67 - 12 = 3,67...différence Vitesse de roue différence 15,67 : 3,67 :: 100 : au percentage de recul 3,67 × 100 = 367, et 367 ÷ 15,67 = 23,4 recul.

ur

tic

ur

rec

l'av

ave

éta

circ

gle,

ténu

s'obi

AC

la pa

du p

E

geur

pouc

par

15,67)36700(23,4 percentage de recul 3134

Ex. 2.—La distance parcourue par la circonférence d'une roue étant égale à 13,5 nœuds par heure, et celle du vaisseau égale à 11,07 dans le même temps, quel est le percentage de recul?

13,5-11,07=2,43 13,5:2,43::100:x=18 pour cept $2,43\times100=243$ $243\div13,5=18$

Ex. 3.—Une hélice d'un pas de 25,13 pieds faisant 50 révolutions par minute, et la vitesse du vaisseau étant 11 nœuds à l'heure, quel est le percentage de recul?

 $\begin{array}{c} 25,13\times50\times60\div6080=12,4\text{ needs}\\ 12,4-11=1,4\text{ différence. }12,4:1,4::100:\text{ recul}\\ 1,4\times100=140 & 140\div12,4=11,3\dots\text{ percentage de recul} \end{array}$

Pas de l'hélice

Le pas d'une hélice est la distance parcourue dans la directios de l'axe dans une révolution; mais comme toutes les hélices sont très courtes en proportion de leur diamètre, et, qu'elles sont souvent à deux, trois et quatre filets,il faut, pour en mesurer le pas, opèrer sur des fractions. ne roue le par le t le per-

ie recul

l'une roue au égale à cul ?

50 révolu-1 næuds k

ul recul

a direction nélices sont se sont sonurer le pas, Ainsi, supposons que AB réprésente une pelle de l'hélice, ce qui est une fraction du filet; AC est égal à une fraction de la circonférence; BC est égal à une fraction du pas.

On peut trouver, par une mesuredi recte le pas d'une hélice.

axe

Fro. 57

Manière de mesurer.—Places une règle droite sur la partie de l'avant de l'hélice, comme AC, à angle droit avec l'axe; placez, dans la direction de BC, une autre regle droite, à angle droit avec AC, et prenez les mesures de AB et de BC. Le diamètre étant connu, les mesures prises sont suffisantes.

Règle.—Multipliez le diamètre par 3,1416, le produit sera la circonférence de l'hélice.

Nota.— Le représenté par ABC est un triangle rectangle, dont le lière AB, représente l'hypoténuse; lorsque l'hypoténuse et la la côtés sont connus, la longueur de l'autre côté s'obtient en soustrayant le carré du côté connu du carré de l'hypoténuse, et en prenant la racine carrée du résultat. La longueur AC ainsi obtenue est une partie ce la circonférence; alors dites : la partie de la circonférence : la circonférence entière :: la partie du pas : au pas entier.

AC : est à la circonférence : : BC : au pas

Ex.—Quel est le pas d'une hélice dont la pelle AB a une largeur de 38,82 pouces, la distance BC cuivant l'axe étant de 19 pouces, et le diametre de 9 pieds?

 $108 \times 3,1416 = 316,9$ pouces $38,82^{\circ} - 19^{\circ} = 1156$

√1156-34....longueur de AC.

partie de circonf. circonf.entière partie du pas pas 34:316.9:19:x...pas partie du pas pas 34:316.9:19:x...14,78 $(316.9 \times 19) \div 34 = pas 316.9$

28521 3169

34)6021.1(177+12-14.78

34)6021.1(177 + 12 = 14.75 34 262

238

241 238

Ex. 2.—Quel est le pas d'une hélice dont la pelle a une largeur de 60 pouces, la distance suivant l'axe étant de 24 pouces, et la diamètre de 10 piede 3 pouces?

60 pos=5 pieds, 24 pcs=2 pieds

 5° — 2° = 21 $\sqrt{21}$ = 4,582 pieds partie de circonf. entière partie du pas 4.582 : 32.987 :: 2 : x pas

4.582)65.974(14.4 pieds...pas 4582

> 20154 18328

18260 18328

Dépense annuelle

Occasionnée par l'usure du matériel

Cette question est une application de ce qu'en nomme "règle de trois composée."

La règle de trois composée enseigne à trouver la quatrième terme d'une proportion dans laquelle il y a plus de doux rapports.

Règle.—Placez les quantités de même espèce les unes sous les autres, en deux lignes, comme dans la règle de trois simple, pre-nez deux termes counus de la même espèce; si d'après la question on cherche plus, placez le plus petit nombre le premier, comme dans la règle de trois simple; prenez ensuite deux autres tormes de même espèce, et placez-les dans le même ordre au-dessous des deux premiers; multipliez les deux premiers termes l'un par l'autre, et ainsi des seconds termes; ensuite établissax la proportion.

Ex.1—Les réparations faites à une machine par 6 hommes pendant 5 semaines, ont coûté, en salaires, 322 plaatres et 20,ceuts; des réparations plus considérables occuperont 10 hommes pendant 12 semaines; combien faudra-t-il nour payor ces hommes au même taux que les premiers?

Ex.—Les réparations faites à une machine par 10 hommes pendant 5 jours, ont coûté \$78.10 centins de salaires; des réparations plus considérables occuperont 24 hommes pendant 3 semaines; combien faudra-t-il pour les payer au même taux que les premiers?

10: 24:: 7810: x 3 semaines = 18 jours 5: 18

2)50: 192
25: 24

2)432
216

25 : 216 :: 78,10 : a 216

46860 7810 15020

25)16869,60(674,784 150

Done il faudra \$674,781 pour payer ces réparations

une largeur puces, et le

du pas

. pas

omme "règle

strième terme rapports.

unes sous les s simple, prerès la question mier, comme autres tormes lu-dessous des l'un par l'aula proportice.

hommes penes et 20, cents ; nmes pendant mos au même

Dépréciation et usure des machines par année.

Objets.	Dépré- ciation	Usure	Total	
Machines à vapeur Chaudières Machinerie d'atelier Moulins, engrenages Courroies	3 p. cent 7 5 3	3 p. cent 3 *** 21 *** 45 ***	6 p. cent 10 " 8 " 51 " 45 "	

Force de cheval

Force Nominale.

Une force de cheval est estimée par les mécaniciens, à 33 000 livres élevées à un pied de hauteur par minute; ou 150 livres à 220 pieds par minute : ou l'effet d'un poids de 200 livres élevé à 21 milles à l'heure; on suppose que c'est ce que pourrait faire un cheval par minute, pendant 8 heures par jour.

Force nominale et force effective

La Force nominale d'une machine est la force commerciale, ou celle par laquelle les machines sont engagées, achetées, vendues.

La force effective d'une machine est celle qui est positivement déployée par la machine.

Pour trouver la force nominale.

RÉGLE. 1.—Le carré du diamètre du cylindre multiplié par .7854, puis par la pression de 7 (1) livres au pouce carré, puis encore par la vitesse du piston en pieds par minute, et divisé par 33 000, est de la au nombre de shevaux.

Ex.—1, Quelle est, en chevaux, la force d'une machine dent le cylindre a 60 pouces de diamètre, la longueur de la course étant de 4 pieds 3 pouces, s'il y a 23 révolutions par minute, et si la machine fonctionne sous une pression de 8 livres en pouce carré ?

Dre

⁽²⁾ Nota. 7 livres au pouces carvé, telle est la pression normale adoptée par l'Amiranté anglaise.

60	1 922 65,92 23 révolutions
3600 .7854	57679776 38453184
4712400	3,000)4422.116.16
2356.2 2827,44	11)1474,0
8 pression	134 chevaux
22619,52 8,5 2 fo	ois la course
11309760 18095616	is in come
192265,92	

Au lieu de multiplier par .7854 pour diviser ensuite par 33.000, on peut multiplier par 1e nombre 0.000 023 8, qui est le quotient de 0,7854 par 33 000.

Ex. 2.—Quelle est, en chevaux, la force d'une machine, le diametre du cylindre étant de 5 pieds 1½ pouce, la longueur de la course 3 pieds 6 pouces, soc 59 révolutions par minute, et une pression de 21 livres?

ens, à 33 000 150 livres à livres élevé à irrait faire un

Total

nt 6 p. cent

64

mmerciale, ou tées, vendues. positivement

multiplié par ce carré, puis aute, et divisé

achine dont le la course étant ite, et si la macesse earré ?

,5×23

ession normale

⁵ pieds 1½ pouces=61,5 pouces 2 fois 3 pieds 6 pouces=7 pieds 2 fois la course 7 × 69=413 pieds

$61.5^{\circ} \times 21 \times 413 \times 0,0000238...$ forces de chevaux,

61.5	79427.25 413
3075	23828175
615	7942725
3690	31770900
3782,25	32803454,25
21	,0000238
378225	26242763400
756450	9841036275
79427.25	6560690850 780,72221115 chevaux

RÉGLE. 2.—Le carré du diamètre, multiplié par 0,7854, puis par la pression, puis par la vitesse en pieds par seconde, et divisé ensuite par 550, exprime la puissance en chevaux.

$$\frac{D \times 0.7854PV}{550} = Forces de chevaux.$$

(1)

soul

Da

de la

Ex maci

pisto

enne

tre 2

(1)

Ex.—Quelle est, en chevaux, la force d'une machine, le diamètre du cylindre étant de 5 pieds 2 pouces, la longueur de la course 4 pieds 6 pouces, avec 26 révolutions, et une pression de 15 livres?

Pour trouver la force nominale à 7 livres de pression :

REGLE. 3.-Multipliez le carre du diamètre du cylindre par la vitesse en pieda par seconde, et divisez le produit par 100, le quotient est le nombre nominal de forces de chevaux.

Ex.-Prenons les dimensions de la règle précédente. $62 \times 62 = 3844$

Vitesse en pieds par seconde $3.9 \cdot 3844 \times 3.9 \div 100 = 14.9$ forces de chevaux.

3844 3,9	Dans la règle précédente, la réponse est 321 et une fraction : maintenant en
34596	divisant la pression donnée 15 par 7, et multipliant 149 et sa fraction par le quo- tient, le produit sera égal à la première
11532	tient, le produit sera égal à la première réponse.
1) 149.91,6 forces 2.143 quotient	7)15
449748	2.143 quotient
599664 149916	

200832

321,269988

Force effective

Pour trouver la force effective, il faut multiplier l'aire du cylindre en pouces par la moyenne des pressions, et opérer comme dans les règles précédentes, en allouant 🔥 pour les pertes par les frottements des pièces et pour la condensation; alors les 💤 soulement sont pris pour effectifs.

Dans les machines à condenseur, il faut ajouter à 🏗 moyenne de la pression de la vapeur, la pression due au vide ou racuum, ensuite opérer comme dans les règles précédentes.

Ex. -Quelle est, en chevaux-vapeur, la force effective d'une machine, le diamètre du cylindre étant de 40 pouces, la course du piston étant de 10 pieds, le nombre des révolutions 18, la moyenne de la pression 16 livres, et la pression indiquée au barométre 28 ?

> 28+2=14 livres Pression moyenne 16+14=30 livres Vitesse de piston 18 × 10 × 2 = 360 pieds par minute

chevaux

nx.

0,7854, puis conde, et diux.

chevaux.

achine, le disongueur de la ne pression de

de chevaux

blutions

is par seconds

⁽¹⁾ Pour diviser par 100 on avance le point décimal de 2 chifires à gauche.

380 + 60=6 pds..., vitesse en pieds par seconde 1256.6 × 30 × 6 + 550 × .7

37698,0 6 5)22618,8 11) 4523.76 411.25

287.875....force effective

Machines à haute pression

Le calcul relatif à ces machines est basé sur l'hypothèse d'une pression uniforme de 50 livres au pouce carré, avec une vitesse de 250 pieds par minute, la vapeur étant interceptée à la moitié de la course; on déduit un sixième pour les frottements et les autres pertes, dues à la condensation inévitable de la vapeur dans son trajet, à l'expansion, etc, etc.

Règle.—Le carré du diamètre du cylindre multiplié par la vitesse, et le résultat divisé par 1000, donne le nombre de che-

vaux-vapeur.

1000 Forces de chevaux

La force nominale des machines à vapeur varie suivant les pays, et les constructeurs de machine. Il n'y a pas de règle fondamentale, ni de formule universellement adoptée. Conséquemment une machine d'une certaine puissance dans un pays sera estimée à plus ou moins dans un autre pays.

Force nominale, système anglais 33 000 livres.

1 force nominale du système anglais égale 1.0139 du système français.

1 force nominale, système français = .98757 du système anglais.

Machines à deux cylindres ou machines à haute st à basse pression

Force nominale

Lorsque la course du piston est dans les limites des proportions ordinaires, élevez au carré le diamètre de chaque cylindre, et divises la somme des carrés par 32 : le quotient est la réponse.(!)

eylin

La pris s

La navir dans a que étrang partie croûte chaleu étant avec le transm force d

ces ma L'ea pied c 1,95+ livres p

La

mentat quantit temps :

Ai

et b la

somme

Evide éjectée : La dif le dénon et cette de la qu

Ex. 1 gré de su éjecter e

L

⁽¹⁾ Nota—Vu l'absence d'un système universellement adopté pou Ce calcul, certains mécaniciens divisent par 30 d'autres même par 28.

Ex.—Quelle est la force nominale d'une machine à deux evlindres, les diamètres étant de 36 pouces et 73 pouces ?

Do+do -= Rép. 207.03 F. N. C.

Force effective

La force effective est la somme des travaux des deux cylindres, pris séparément.

Saturation

La nécessité de changer souvent l'eau de la chaudière sur les pavires, provient de la quantité de matières étrangères contenue dans l'eau de mer, et laissée par l'évaporation de l'eau; car il n'y a que l'eau pure qui passe en vapeur, et l'accumulation des matières étrangères abandonnées deviendrait une cause de danger pour les parties chauffées de la chaudière ; ces matières se déposent en une croûte très dure, et c'est aussi un très mauvais conducteur de la chaleur; conséquemment les parties chauffées de la chaudière étant couvertes par cette croûte, l'eau ne peut venir en contact avec le fer pour en recevoir la chaleur : et le fer ne pouvant plus transmettre sa chaleur à l'eau, devient rouge, s'oxyde, perd sa force de résistance à la pression, et une explosion peut se produire.

La quantité d'eau saturée des matières à éjecter de la chaudière, est en proportion directe de l'alimentation qui amène

ces matières. L'eau de mer contient en moyenne 1 de ces matières; un pied cube d'eau de mer pèse 64,3 livres; 64,3 : 33=1,95; 1,95+62,425, poids d'un pied cube d'eau douce, donne 64,375

livres pour un pied cube d'eau de mer.

Si B réprésente la quantité d'eau éjectée dans un temps donné, et b la quantité d'eau changée en vapeur dans le même temps, la somme B+b sera égale à la quantité d'eau introduite par l'alimentation dans le même temps; et (B+b) ÷:33 sera égalà la quantité d'eau éjectée (à ce dégré de saturation) dans ce même

Ainsi:
$$\frac{B+b}{33} = \frac{3B}{33}$$
 d'où $B+b=3B$, $b=2B$, et $\frac{b}{2} = B$

Evidemment, le degré de saturation étant A, la quantitée

éjectée serait égale à la moitié de la quantité évaporée.

La différence entre les numérateurs des fractions données, est le dénominateur d'une fraction qui a toujours 1 pour numérateur ; et cette fraction exprime la quantité d'eau éjectée en proportion de la quantité évaporée.

Ex. 1.—L'eau de mer contient 1 de matière solide, et le degré de saturation désiré étant 😘 quelle est la quantité d'eau à éjecter en proportion de l'eau évaporée?

L'eau éjectée : l'eau évaporée :: 1 :3 L'eau éjectée doit donc être le tiers de l'eau évaporée,

hèse d'une e vitesse de a moitié de at les autres ur dans son

iplié par la abre de che

ant les pays, e fondamen-équemment eera estimée

du système

ème anglais.

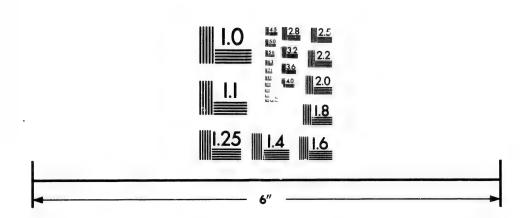
haute et

s proportions cylindre, et réponse.(1)

adopté pour même par 35.

M125 M14 M18

IMAGE EVALUATION TEST TARGET (MT-3)



Photographic Sciences Corporation

23 WEST MAIN STREET WEBSTER, N.Y. 14500 (716) 872-4503 STATE OF THE STATE



Ex. 2.—L'esu de mer contient 34 de matière solide, et le degré de saturation désiré étant de 35, quelle est la quantité d'est à éjecter en proportion de l'eau évaporée?

L'eau éjectée : l'eau évaporée :: 1 : 4

L'eau éjectée doit être le quart de l'eau évaporée.

Ex. 3.—L'eau de mer contient $\frac{1}{3}$ de matière solide, et le degré de saturation désiré étant de 3,5÷33, quelle est la quantité d'eau à éjecter en proportion de l'eau évaporée?

L'eau éjectée : l'eau évaporée : : 1 : 2,5 ou : : 2 : 5.

L'eau éjectée doit être les Fde l'eau évaporée.

L'eau de mer contient entre $\frac{1}{15}$ et $\frac{1}{15}$ de matière solide. Pour faciliter les opérations, nous prendrons les onces par gallon; un gallon d'eau pesant 10 livres ou 160 onces, ce poids divisé par 32 donne 5 onces par gallon.

Considérons une chaudière dont l'eau soit au point de saturation voulu ; il faut que la quantité de matière solide entraînée par l'alimentation dans un temps donné, soit éjectée dans le même

temps pour entretenir la saturation au même point.

Ainsi, le nombre de gallons de l'alimentation multiplié par le taux de sel par gallon, sera toujours égal au nombre de gallom éjectés, multiplié par le taux de saturation par gallon.

La saturation de l'eau éjectée est la même que celle de la

chaudière.

Ex. 1.—Supposons une alimentation de 20 gallons par minute, l'eau étant salée de 4.6 onces par gallon; combien de gallons faut il éjecter dans le même temps pour maintenir l'eau à 12 onces par gallon?

20 gallons \times 4.6 onces = x gallons \times 12 onces

20 × 4.6 ÷ 12 = 7 gallons

Ainsi il faut éjecter 7 gallons 3 par minute.

Ex. 2.—Lorsque l'échange est continuel, que l'alimentation est à 2.5 onces de sel par gallon, et que la saturation de l'eau de la chandière est de 15 onces de sel par gallon, 250 gallons sont éjectés, quelle est la quantité de l'alimentation dans le même temps

 $x \times 2.5 = 250 \times 15$

 $\frac{250 \times 15}{2.5}$ = 1500 gallons

Ex. 3.—Si l'eau éjectée est les § de l'alimentation, et si l'est de la chaudière est à 6 onces de sel par gallon, quelle doit être la saturation de l'alimentation ?

8 réprésente l'alimentation et 5 l'eau éjectée. Ainsi 8 gallons × x onces = 5 gallons × 6 onces. x=5 × 6 ÷ 8=3§ onces par gallon. Ex est l'a de l'e

Ex. 0,03 o ce par menta voulu

Ex. de la c l'alime

Si 1'

conder quel es de vap Supp 5 onces vent se égale à Ainsi

Done

salée.

fuite d'

Indique le baror Eau

La te

que den haut qui traire s' e, et le dentité d'ess

ée. et le degré ntité d'esa

lide. Pour gallon; un ivisé par 32

e saturation ntraînée par ans le même

iplié par le e de gallons 1. celle de la

par minute, gallons faut 12 onces par

nentation est s l'eau de la gallons sont ans le même

on, et si l'es

tée. 1006. Ex. 4.—Soit la quantité éjectée égale aux ; de l'alimentation, est l'alimentation 0,5 once par gallon; quelle sera la saturation de l'eau de la chaudière?

5 gallons \times 0,5 once=2 gallons $\times x$ onces $5 \times 0.5 + 2 = 11$ once par gallon

Ex. 5.—L'alimentation prise d'un condenseur à surface est de 0,03 once par gallon; la saturation dans la chaudière à 0,06 once par gallon; quel est le percentage ou taux pour cent de l'alimentation à éjeuter, après que l'eau de la chaudière est au degré voulu?

Supposons l'alimentation égale à 100. 100 gallons \times 0,03 = x gallons \times 0,06 onces 100 \times 0,03 ÷ 0,06 = 5 pour cent

Ex. 6.—L'alimentation est à 4,6 onces de sel par gallon, l'eau de la chaudière à 12 onces par gallon; quel est le percentage de l'alimentation à éjecter?

100 gallons \times 4,6 onces = x gallons \times 12 onces 100 \times 4.6 \div 12 = 384 pour cent

Si l'eau de mer contient 5 onces de sel par gallon, et si l'eau de condensation dans le réservoir est à 0,125 once de sel par gallon, quel est le rapport de la fuite des tubes du condenseur par livres de vapeur?

Supposons la fuite égale à 1 gallon d'eau salée. Alors il y aura 5 onces de sel dans le réservoir à eau chaude; ces 5 onces doivent se mêler à l'eau douce jusqu'à ce que la saturation soit égale à 0, 125 once par gallon.

Ainsi 5÷0,125=40 gallons dans le réservoir, dont l'est d'eau

Donc, 39 gallons d'eau douce.

10

390 livres de vapeur condensée pour chaque gallon de fuite d'eau salée.

TABLE

Indiquant le point d'ébullition de l'eau saturée à différents degrés le baromètre étant à 30 pouces.

Eau douce à	212 213.2 214.4 215.5	220.8 221.5 222.7 223.8
*	216.7 217.9 saturée	225.

La température de l'ébullition varie de 0.9 de degré pour chaque demi-pouce de baromètre à mercure ; si le baromètre est plus haut que 30 pouces, il faut ajouter aux degrés de la table, et sous-traire s'il est plus bas.

Ex.—Quel sera le point de l'ébullition de l'eau à 🐉 de sel, quand le baromètre est à 29 pouces?

Degrés d'ébullition d'après la table baisse de deux 214°4 pouces ; correction 1°6

Il faut sonstraire, car le baromètre est au-dessous de 30. Ainsi le point d'ébullition sera 212°8

Thermomètre

Le thermomètre est un instrumeut qui indique les variations de la température.

Le thermomètre ne dit rien de la quantité de chaleur contenue dans une substance d'après son état solide, liquide ou gazeux, ce

que l'on nomme chaleur latente.

Une expérience bien propre à démontrer la différence entre les deux termes est celle-ci : prenons un verre d'eau; le thermomètre y étant plongé indiquera la température, de cette eau : plongé dans le tonneau d'eau d'où le verre d'eau a été tiré, il indiquera la même température : cependant il est évident qu'il y a beaucoup plus de chaleur dans un tonneau d'eau que dans un verre d'eau; donc le thermomètre indique la température, mais non la quantité de chaleur.

Le thermomètre le plus en usage dans les pays où l'on parle

l'Anglais est le Fahrenheit.

Le zéro du thermomètre centigrade est fixée à la température de la glace fondante; le zéro du thermomètre Réaumur est au même point; mais le thermomètre Fahrenheit, plongé dans la glace fondante, marque 32 degrés.

Le point d'ébullition varie dans les trois thermomètres.

L'eau bout à 100 degrés du Centigrade

'' '' à 80 '' du Réaumur

'' à 212 '' du Fahrenheit

Par conséquent, 100 degrés Centigrades équivalent, en degrés F, à 212° moins 32°, ou à 180°; 1 degré C vaut donc 180° ou § de dégré F, et réciproquement, 1 degré F égale 188, ou § de dégré C.

100 degrés Centigrades équivalent à 80 degrés Réaumur; 1 degrés C vaut donc 1800 au 1 de dégré R, et réciproquement 1 degré R égale 120 ou 1 de degré C.

Donc pour convertir les degrés Centigrades ou les degrés Réau-

mur en degrés Fahrenheit, il faut opérer comme suit :
F....Nombre de dégrés Fahrenheit
C.... '' '' Centigrades
R.... '' '' Réaumur

90 4(F-32)

$$F = \frac{9C}{5} + 32$$

$$C = \frac{5(F - 32)}{9}$$

$$F = \frac{9R}{4} + 32$$

$$F = \frac{9R}{4} + 32$$

F=C+R+32

E: Cent

Ex On ter le

La vante

Ex. dégré

Ex. réserv tempé le rese 76

Le B

atmosp Le be à cadra c'est un à l'inté celui de le tube, et les de une pet formant à celles pression

Le mo phères, Il y en s de Bourd baromèt on met I dière; la à redress

aiguille i

sel, quand

214°4 16

212°8 30.

riations de

r contenue gazeux, ce

e entre les momètre y longé dans diquera 4 a beaucoup erre d'eau; la quantité

l'on parle

empérature mur est all ngé dans la

res.

, en degrés 188 ou 8 de de dégré C. mur; 1 deent 1 degré

egrés Réau-

Ex. 1.—Quel est le nombre de dégrés F correspondant à 124° Centigrades ?

 $124^{\circ} \times 9 \div 5 + 32 = 255^{\circ} \text{ F}$

Ex.2.—Quelle est le nombre de degrés C correspondant à 95° F? On doit d'abord retrancher 32 du nombre donné, afin de compter les deux sortes de degrés à partir d'un même point.

95 - 32 = 63 $63 \times 5 \div 9 = 35^{\circ} \text{ C}$

La formule peut aussi être posée comme dans la question sui-

Ex. 3.—Quel est le nombre de degrés C correspondant à 90 dégrés F?

 $90 - 32 = 58^{\circ}$

F F C 9:58::5:x....32,2°C

Ex. 4.—Si la température de l'eau de mer est à 52°; celle du réservoir à eau chaude à 118°, et si l'eau de mer augmente en température jusqu'à 76°, quelle sera la température de l'eau dans le réservoir ?

76° - 52° = 24° 118° + 24° = 142° dans le réservoir.

Baromètre

Le Baromètre est un iustrument qui sert à mesurer la pression

atmosphérique.

Le baromètre à mercure est souvent remplacé par le baromètre à cadran ; le baromètre de Bourdon est le plus en usage en Canada ; c'est un tube élastique en laiton, aplati et courbé ; le vide est fait à l'intérieur du tube : le rayon extérieur étant plus grand que celui du dedans de la courbe, la pression de l'atmosphère comprime le tube, et tend à le faire fermer ; le tube est fixé par le milieu et les deux bouts laissés libres, et sur chacun des bouts est attacheé me petite tringle communiquant le mouvement à une roue dentée formant pignon; sur l'axe de ce pignon est une aiguille semblable à celles d'une horloge, qui indique sur un cadran les différentes pressions.

Manomètre

Le manomètre sert à mesurer les pressions de plusieurs atmosphères, telles qu'elles se produisent dans les chaudières à vapeur. Il y en a de plusieurs sortes, mais le plus usité est le manomètre de Bourdon; sa construction est absolument la même que celle du baromètre; mais au lieu du vide dans le tube aplati et recourbé, on met l'intérieur en communication avec la vapenr de la chaudière; la pression intérieure réclame une plus grande place, et tend redresser le tube; des leviers et un pignon agissent sur une siguille indicatrice des pressions par atmosphères et fractions.

Chaleur

On donne le nom de chaleur à la cause qui fait naître en nous l'impression du chaud ou du froid; mais cette cause a des effets plus variés et plus puissants: c'est elle qui fait fondre la glace, bouillir l'eau, rougir le fer.

La chaleur étant la source de la production de la vapeur, tout mécanicien de machine à vapeur doit étudier la partie qui l'in-

resse dans ce sujet important.

Chaleur latente ou chaleur morte

Si un corps solide, tel que la glace, est mis en contact avec une source régulière de chaleur, on remarque, pendant la fusion de cette glace, qu'il y a disparition d'une quantité considérable de chaleur, dont l'unique effet est de faire passer cette glace de l'état solide à l'état liquide, sans en changer la température ; car l'em produite par la glace fondue, indique la même température que la glace qui l'a produite.

Cette chaleur disparue, insensible, parce qu'elle n'affecte ni les

sens ni le thermomètre, se nomme chaleur latente.

On vient de voir que, lorsqu'un corps passe de l'état solide à l'état liquide, sa température reste consta te et égale à celle du point de fusion pendant toute la durée de la fusion, cela a lieu quelle que soit l'intensité de la source de chaleur.

De là on conclut que la chaleur communiquée au corps pendant la fusion, est tout entière consommée pour donner aux molécules l'orientation et le mouvement vibratoire nécessaires à la transformation en fluide. C'est pourquoi on lui donne le nom de chaleur

latente

L'expérience suivante donne nne idée exacte de ce qu'il fant

entendre par chaleur latente.

Si l'on mélange d'abord une quantité, disons une livre, de glace pilée ou de neige à 32 degrés, avec une livre d'eau à 172°, on obtient après la fusion, deux livres d'eau à une température de 32° degrés; l'eau chaude en refroidissant de 172° à 32, a perdu 140° degrés de chaleur, uniquement pour changer la neige en eau, cette quantité de chaleur représente donc la chaleur du fusion de la glace, ou la chaleur latente.

Maintenant si nous prenons une livre d'eau à 32 et une livre d'eau à 172 pour en faire un mélange, nous aurons deux livre

d'eau à 132', qui est la moyenne des deux températures.

Dans une expérience faite par celui qui a découvert la chaler latente, loi heures se sont écoulées avant que la glace à 32 degrésfit entièrement fondue ; l'eau produite par cette fusion n'était qu'à 40 degrés, ou 8 degrés de plus que la glace fondante.

Durant la période sus-mentionnés, la chambre d'opération était disposée de manière à fournir à la glace fondante 7 degrés de chaleur par demi-heure; 7 multiplié par 21, nombre de demi-heures, donne 147°, ce qui serait la température de l'eau de glace, ai la chaleur ne fût devenue latente; la température n'é-

tait dura Si chale

tem

later

on chale tat so perdu

puisse On formu

Lo

T d

Pend blable a Le pa désigne

On e lente de product Il n'e liquide : Si un

l'eau bor par l'eau nous ave grés la n La vaj nous serr

la vapeur était suff faire bou il s'en su de la pou d'eau cha uit cependant que de 40°; élle ne s'était élevée que de 8 degrés durant la fusion.

Si l'on soustrait 8 de 147, on obtient 139, nombre de degrés de chaleur absorbé par la glace pendant sa fusion sans en élever la température ; en d'autres termes, la glace, en fondant, a rendu latente autant de chaleur qu'il en faut pour élever le thermomè-tre de 139°, ou plus correctement de 140 degrés.

On voit, par ce qui précède, qu'une quantité considérable de chaleur disparaît et devient latente, lorsqu'un corps passe de l'état solide à l'état liquide : mais cette chaleur disparue n'est pas perdue, car nous la retrouvons lorsqu'un corps passe de l'état liquide à l'état solide.

Lorsque l'eau redevient de la glace, les 140 degrés de chaleur latente deviennent sensibles, et abandonnent l'eau avant qu'elle puisse se solidifier.

On peut trouver la chaleur totale de la vapeur d'eau par la formule suivante :

1115+0.3T = chaleur totale T désigne la température ou la chaleur sensible de la vapeur,

Ex. — Quelle est la chaleur totale de la vapeur à 212 degrés? $1115+0.3\times212=1115+63.6=1178.6$ chaleur totale. Quelle est la chaleur latente de la vapeur à 212 dégrés? 1178 chaleur totale. 212 sensible.

Différence....966,6 latente.

Vaporisation

Pendant l'évaporation de l'eau, il se produit un phénomène semblable à celui que l'on constate pendant la fusion de la glace.

Le passage d'un corps de l'état liquide à l'état de vapeur se

désigne généralement sous le nom de vaporisation.

On entend spécialement par évaporation toute production lente de vapeur à la surface d'un liquide ; et par vaporisation, une production rapide de vapeur dans sa masse même.

Il n'est pas nécessaire, pour la production de la vapeur, que le

liquide soit en ébullition.

Si un thermomètre est plongé dans l'eau bouillante, tant que l'ean bout, il reste au même point, 212 degrés; la vapeur formée par l'eau en ébullition indique aussi 212 degrés. C'est ainsi que nous avons vu l'eau produite par la glace fondante accuser 32 de-

grés la même température que la glace.

La vapeur n'étant pas plus chaude que l'eau qui l'a produite, nous serions tentés de croire qu'il suffit, pour la production de a vapeur, d'élever la température de l'eau à 212 dégrés. Si cela était suffisant, rien au monde ne serait aussi dangereux que de faire bouillir l'eau; car des que la température atteindrait 212°, il s'en suivrait une explosion violente excédant de beaucoup celle de la poudre. Cela est certain par le fait même qu'un volume d'eau changé en vapeur occupe un espace 1694 fois plus grand

e en nous des effets re la glace,

peur, tout qui l'ile

ct avec una fusion de idérable de ce de l'état ; car l'eau érature que

tat solide i le à celle du cela a lieu

effecte ni les

orps pendant ax molécules la transform de chaleur

ce qu'il faut

ivre, de glace u à 172°, on pérature de 32, a perdu neige en eau, du fusion de

et une livre deux livre

rt la chalour 32degrésits n'était qu'à

eration (tak) 7 degrés de e de demi de l'eau d perature n'e qu'en liquide. Ainsi un pouce cube d'eau produira 1694 pouces cubes de vapeur.

La chaudière la plus forte serait mise en pièces par la dilatation instantanée d'une petite quantité d'eau à son intérieur.

Comme l'eau changée en vapeur rend latente une quantité considérable de chaleur, on peut, par une expérience convenable,

s'assurer de cette quantité,

En plaçant un vase d'eau à 32 degrés sur une source constante de chaleur, et remarquant le temps écoulé pour élever la température de 32 degrés à 212 degrés, on trouve qu'il faut environ cinq fois le même temps avant que l'eau soit entièrement évaporée. Pendant ce temps l'eau aura absorbée 180 degrés de chaleur (212 – 32=180) pendant le premier espace de temps,—disons une demi-heure,—l'eau aura reçu 180 degrés de chaleur; en multipliant 180 degrés par 5, nombre de demi-heures, nous aurons 940 degrés de chaleur; cependant la température de la vapeur 940 degrés de chaleur; cependant la température de la vapeur autre effet que d'élever la température: elle est entrée dans la vapeur, et est devenue latente; cela est démontré pendant la condensation de la vapeur, par la quantité de chaleur rendue sensible lorsque l'eau revient à son premier état

Si la température de 11 volumes d'eau à 32° est élevé a 21° par la condensation de la vapenr, nous aurons treize volumes après la condensation en conséquence de la quantité de vapeur con-

densée.

Donc, deux volumes d'eau changés en vapeur, ont-élevé la température de onze volumes d'eau liquide de 32° à 212°, chaque volume d'eau a donc reçu 110° de chalenr; cependant la température est la même, 212°, la vapeur condensée a rendu sensible 180 degrés de chaleur; sans changer de température, elle a toutsimplement changé de forme.

Par comparaison, prenons onze mesures d'eau à 32°, et deux mesures d'eau à 212° (au lieu de vapeur); en faisant le mélange de l'eau chaude et de la froide, on verra la température s'élever d'environ 28° donc la vapeur contient beaucoup plus de chaleur

que l'eau à la même température sensible.

Dans la première expérience, deux mesures d'eau en vapeur ont communiqué à chacune des onze mesures d'eau 180 de chaleur; donc une mesure de vapeur élèvera 5½ mesures d'eau à la même température; en multipliant 180 par 5½, nous aurons 990, quantité de chaleur latente de la vapeur, ce qui serait la température de la vapeur si elle était sensible.

(La condensation sera traité dans un autre article.)

La cohésion de l'eau est considérable dans son état solide; cette cohésion est beaucoup diminuée dans l'état liquide, et elle est entièrement détruite quand l'eau est changée en vapeur.

La chaleur exige pour sa production, et produit par sa dispari-

tion, 772 livres-pieds pour chaque unité de chaleur.

Ex.—Quelle est le nombre d'unités de chaleur d'une machines vapeur ayant les dimensions suivantes: Diamètre du cylindre 50 pouces; course 36 pouces; révolutions 54; pression au pouce carré 244 durant toute la course?

mai men doni Il

Ex

Ex. servoi jusqu' tion, o

Ex. quelle glace

Les livres d

Ex. & 1000 li décharg le cond 1694 pouces

ar la dilataérieur.

no quantité convenable,

e constante zer la tempéfaut environ ment évapoés de chaleur -disons une : en multinous aurons de la vapeur l'eau à eu un ntrée dans la é pendant la

élevé a 212 volumes après vapeur con-

aleur rendue

-élevé la tem-212', chaque ant la tempé endu sensible elle a toutsim-

32', et deux nt le mélange ature s'élever us de chaleur

au en vapeur 180. de chaes d'eau à la nous aurons qui serait la

état solide; ide, et elle est eur. ar sa dispari-

ne machine du cylindre ion au pouce Quelle est la quantité de charbon consommée par heure? Nota.—Nous désignerons l'unité de chaleur par U. C. Le nombre U. C. par minute égale :

 $0.7854 \times 50^{9} \times 24.5 \times 3 \times 108$

=20189.46

772

20 189,46 première réponse.

Une livre de charbon donne 8 000 U. C. dans les fourneaux; mais une quantité considérable de chaleur est perdue, 12 seulement se rend au piston; c'est-à-dire qu'une livre de charbon donne 800 U. C. au piston.

Il y a 20189,46 U. C. an piston.

Donc 20 189,46 ÷ 800 = 25,2388 livres de charbon par minute. $25,2388 \times 60 \div 2240 = 0,677$ tonneaux par heure.

Ex, 2.—Si 27 livres d'eau à 32° Fahrenheit sont ajoutées à 43 livres à 212°, quelle sera la température du mélange?

 $U. C. de la première quantité....27 lbs <math>\times 32^{\circ} = 864$ $\times 212 = 9116$ seconde 43

Total....9980

Poids du mélange : 27 + 43 = 70 livres. La température du mélange égale 9980 ÷ 70 = 142° \$

Ex. 3. - Lorsque l'eau d'injection est à 52° et que celle du réservoir est à 113°, si l'eau d'injection augmente en température jusqu'à 76°, et s'il est impossible de donner plus d'eau à l'injection, quelle sera la température de l'eau du réservoir? $76^{\circ} - 52^{\circ} = 24^{\circ}$ $113^{\circ} + 24^{\circ} = 137^{\circ}$

Ex. 4.—Si une livre de glace absorbe en fondant 144 U. C., quelle sera la température résultant d'un mélange de 16 livres de glace à 32° et de 40 livres d'eau à 212°?

U. C. de l'eau

 $212^{\circ} \times 40 = 8480$ $144 \times 16 = 2304$

U. C. perdues à fondre la glace

U. C. de différence Les 16 livres de glace, en absorbant 2304 U. C., sont devenues 16 livres d'eau à 32°.

U. C. de l'eau de glace $\dots 32 \times 16 = 512$ Total, U. C. du mélange....6176+512=6688Poids total du mélange....40 lbs + 16 lbs = 56 lbs Donc la température du mélange égale $6688 \div 56 = 119$

Ex. 5.—Si une livre de vapeur élève de 1° la température de 1000 livres d'eau, l'eau d'injection étant à 52° et l'eau de la décharge à 113°, combien aura-t-il circulé de livres d'eau dans le condenseur pour chaque livre de vapeur?

60)1000

52

16,666 livres

60 différence

Ex. 6.—La F. C. I.* d'une machine est 682; cette machine use 21 livres de vapeur, par heure pour chaque F. C. I; si une livre de vapeur condensée donne assez de chaleur pour élever de 1° Fahrenheit la température de 1000 livres d'eau, l'eau d'injection étant à 57°, et la température de l'eau de la décharge à 115°; combien de tonneaux d'eau d'injection faudra-t-il pour 10 heures de travail?

115 1000 = 17.24 livres d'eau pour 58 condenser 1 livre de vapeur.

 $682 \times 2I = 14322$ livres de vapeur condensée par heure. $14322 \times 17.24 = 246911.28$ livres d'eau froide par heure.

246911.28 × 10 = 1102.28 tonneaux par journée de 10 heures.

tio

E

avec

d'ea

Ex

et le

Bervo

par la

tat pe

Rè des te

Ex. 7.—La surface d'un condenseur est de 23 pieds carrés par F. C. I.; longueur des tubes 6 pds 3 pcs, diamètre intérieur 3 pce, capacité 600 lbs d'eau par F. C. I.; l'eau passe deux fois par les tubes; quelle est la vitesse de l'eau?

V....vitesse de l'eau. L....Longueur des tubes. D....Diametre ", "

F.... Nombre de fois que l'eau passe.

P.... Poids de l'eau par F. C. 1. S.... Surface en pds carrés par F. C. I.

Règle: $V = LFP \div 80D^{9}S$ $V = \frac{6,25 \times 2 \times 600}{80 \times \frac{3}{4} \times \frac{3}{4} \times 2\frac{3}{4}} = \frac{7500}{123\frac{3}{4}} = 60,6 \text{ pieds}$

Ex. 8.—Avec une consommation de 42 tonnes par jour, la température dans la cheminée est de 600°; si après quelques jours on est obligé de consommer 44 tonnes pour produire la même quantité de vapeur, quelle sera la température dans la cheminée?

Nota. Si le percentage ou taux pour cent de l'évaporation est augmenté, la température des gaz qui s'échappent par la cheminée augmentera de 22 pour cent.

44 tonneaux

2 augmentation

L'augmentation est 2 pour 42 : quel est le percentage ? 42:100::2:x...4.76

^{*}F. C. 1. Force de cheval indiquée.

machine i une livre ver de 1° l'injection 15°; comheures de

d'eau pour livre de

heure.

heure.

eures.

intérieur } eux fois par

pieds

par jour, la ès quelques produire la tre dans la

poration est ar la chemi-

ge!

Augmentation de température 4,76 × 22 = 104,72 Première température 600

Réponse Dernière

704,72

Le calcul est plus court par la formule suivante :

$$T = t + \frac{2200 \text{ (C - c)}}{c}$$
 ou $600 + \frac{2200 \times (44 - 42)}{42} = 104,76$

 $600 + 104,76 = 704,76^{\circ}$

Ex. 9.—Au commencement d'un voyage, avec une consommation de 10 tonnes par jour, la température dans la cheminée était à 560°; mais à la fin la température était à 660; quello était l'augmentation de la consommation?

D.... Différence de consommation.

 $D \div 2200 = l$ 'augmentation $D \times consommation originelle$

$$\frac{690-560}{2200} \times 10 = ,591$$

Consommation actuelle....10+,591=10,591 tonnes.

Ex. 10.—La température de l'eau du réservoir étant à 120°, avec une consommation d'une livre de charbon pour 8 livres d'eau évaporée, quel serait le nombre de livres d'eau évaporée si la température du réservoir était à 150°?

Augmentation...D÷1100

Ou
$$\frac{150-120}{1100} \times 8 \text{ lbs} = 0,218 \text{ d'augmentation} \\ 8+0,218=8,218 \text{ lbs évaporées}$$

Ex. 11.—La température de l'eau dans le réservoir est à 120°, et le vacuum à 12 livres; mais, par accident, la température du réservoir s'élève à 150°; quel doit être le vacuum?

REGLE. La diminution s'obtient en multipliant la différence des températures par la plus grande température moins 50, et par la plus petite température moins 50, et en divisant le résultat par 100 000.

T.A.La grande température.

t....La petite

D....La différence des températures D(T-50) (t-50)

$$\frac{(150-120)(150-50)(120-50)}{10000000} = \frac{30\times100\times70}{1000} = 2.1$$

Le nouveau vacuum égale 12-2,1=9,9 livres

Ex. 12.—Connaissant la température de l'alimentation, si l'on soustrait cette température de la chaleur totale de la vapeur, on aura le nombre d'unités de chaleur absorbées par chaque livre d'eau changée en vapeur.

Or 1115° +0,3 T-t=unités de chaleur pour changer l'livre

de

fai

hei

n'e

lie

ren

14,

Sub

Eau Or

Arg

Cui

Fer Fon

Plat

d'eau en vapeur.

Ex. 13.—Si la température de la vapeur dans une chaudière est 270°, et l'alimentation à 110°, combien de U. C, faudra-t-il ajouter à l'eau de l'alimentation pour la changer en vapeur.

 $1115 + (0.3 \times 270) - 110 = 1086 \dots$ réponse

Ex. 14.—Si une livre de charbon évapore 9 livres d'eau d'une température de 212°, combien de livres d'eau évapore une livre de charbon, si la température de la vapeur est à 320° et l'alimentation à 120 degrés ?

lère 1115 + 0.3 × 212—212 = 966.6 U. C. par livre d'ean 2me 1115 + 0.3 × 320—120 = 1091

1091 : 966.60 :: 9 : 7.97 lbs d'eau

Ex. 15.—Si la perte due à l'échange de l'eau est 0.11 pour cent du combustible consommé, la température de la vapeur 250°, et celle de l'alimentation 110°, quel doit être le degré de saturation dans la chaudière au-dessus de celui de l'alimentation?

Règle.—La différence des températures entre la vapeur et l'alimentation, divisée par la chaleur totale moins celle de l'alimentation, et multipliée par le taux de perte plus 1, est la valeur du degré de saturation dans la chaudière au-dessus de l'alimentation.

 $1115+0.3\times250=1190^{\circ}$... chaleur totale 1190-110=1080 $1080\times0,11=118,8$ 250-110=140 (140+118,8)+1=2,17

 $\frac{250-110+1}{1190-110\times0.11}=2,17 \text{ degrés au-dessus de l'alimentation.}$

T—t

le percentage de perte.

1115°+0,3T—t+1

Ex. 16.—Une machine fonctionne avec un condenseur à surface, et consomme 12 tonnes de charbon par jour; par suite d'accident, le condenseur doit être changé en condenseur à jet; la densité de l'eau de la chaudière égale 1 fois à celle de l'alimentation; la température de la vapeur est 307°, et l'alimentation 120°; quelle est la consommation de charbon par jour?

La formule du dernier exemple se change comme suit :

Perte= $\frac{T-t}{1115?+0.3 T-t} \times \text{le percentage moins 1.}$

 $13 - 1 = \frac{3}{4} \qquad \frac{307 - 120}{1115 + 0.3 \times 307 - 120 \times 0.75} = \frac{187}{815,325} = ,229$

n, si l'on peur, on que livre

er 1 livre

chaudière audra-t-il eur.

eau d'une une livre t l'alimen-

d'eau

l pour cent ur 250°, et de saturaation? eur et l'aliel'alimentaa valeur du limentation.

limentation.

erte.

nseur à sur-; par suite nseur à jet; elle de l'alit l'alimentar jour? e suit :

 $\frac{37}{25} = ,229$

La perte due à l'échange de l'eau est 0,229 pour chaque tonne de charbon.

De 1,000 de consommation. Soustraire .229 de perte

Il reste 0,771 d'utilisé.

771:1::12:v....15,5 tonnes de consommation.

Nota. Dans les questions précédentes, les opérations ent été faites à des chiffres de température au-dessus du zéro Fahrenheit; mais il y a un autre zéro, qui est le zéro absolu; ce point n'est déterminé que par raisonnement, C'est le point dans un parfait thermomètre à gaz, où le gaz perd son élasticité, ce qui a lieu à 461° au-dessous du zéro de l'échelle du thermomètre Fahrenheit.

ou 00-461,2

Ex.—Quand la température de l'air est à 39°, sa pression est 14,7 lbs au pouce carré; quelle serait la pression si la température était à 75°?

461° + 39 + 75 500 au-dessus du zéro absolu 536

536 : 500 :: 14.7 : x 13.7 livres

TABLE

indiquant le point de fusion, la dilatation, et le pouvoir de transmission de la chaleur.

Substances	Pouvoir de transmission de chaleur	Dilatation de 32 à 212 F.	Point de Fusion	Substances	Pouvoir de transmission de chaleur	Dilatation de 32 à 212 F.	Point de Fusion
Eau à 390		,04775		Bronze		,002	1834
Or	1000	,0016	2100	Bismuth		,0014	495
Argent	973	,0019	1873	Plomb	180	,0028	612
Cuivre	898	,0018	1950	Etain	304	,0021	442
Fer	347	,0012		Zine	363	,0029	736
Fonte		,0011	2786	Antimoine		,0011	810
Platine .	381	,0009	3080	Mercure		018153	

Vapeur

Suivant le Dr Lardner

88

rai

se (

80 (

loi.

jusc S

dan carr

soit

de Codoul 20 livre livre ainsi 13½, de la tance livre

le mo perdu Cho d'abo cours sions

la fi

7

L

La vapeur d'eau est semblable à l'air par son élasticité, c'est comme un composé de chaleur et d'eau, c'est un fluide élastique; quand elle n'est pas en contact avec l'eau, elle est soumise aux mêmes lois que les gaz, c'est-à-dire qu'elle se dilate de 11 de son volume pour chaque degré de chaleur qu'elle reçoit, et que sa force élastique reste la même avec une température constante; les variations de sa force élastique sont en raison inverse de son volume.

La vapeur étant conservée dans un réservoir, à une température de 212° degrés Fahrenheit, son volume sera 1696 fois plus grand que le volume d'eau qui l'a produite, avec une pression de 14.7 livres au pouce carré, le baromètre étant à 29.9.

Table

Indiquant la température et le volume relatif de la vapeur à différentes pressions.

Livres au pouce carré	Force élas- tique en pouces de mercure	Force at- mosphé- rique.	Tempéra- ture en de- grés Fah- renheit,	Volume de vapeur pour un d'eau	Chaleur
1	2.04	.068	103	20958	1145.35
5	10.20	.340	163.065	4769	1163.61
10	20.40	.680	193.165	2435	1172.77
15	30.60	1.020	212.8	1281	1178.84
20	40.80	1.360	225.	1169	1183.55
25	51.0	1.7	241.	1044	1187,38
30	61.2	2.04	251.6	883	1190.66
35	71.4	2.38	260.9	767	1193.45
40	81.6	2.72	269.1	679	1195.84
45	91.8	3.06	276.4	610	1198.22
50	102.	3.4	283.2	554	1200.21
60	122.4	4.08	295.6	470	1204.06
70	142.8	4.76	306.4	408	1207.32
80	163.22	5.40	315.8	362	1210.23
90	183.62	6.12	324.3	325	1212.83
100	204.	6.8	332.	295	1215.14
110	224.4	7.48	339.2	271	1217.31
120	246.8	8.16	345.8	251	1219.36
130	265.2	8.84	352.1	233	1221.31
140	285.6	9.52	357.9	218	1223.09
150	306.	10.2	363.4	205	1224.76
160	326.42	10.88	368.7	193	1226.
170	346.8	11,56	373.6	183	1227.4
180	367.25	12.24	378,4	174	1228.52

Détente ou expansion de la vapeur

La grande élasticité de la vapeur et la facilité avec laquelle elle se dilate, sont une source d'épargne que les mécaniciens ne sauraient trop étudier.

Le courant de vapeur admis dans un cylindre étant intercepté ou tranché avant la fin de la course du piston, la vapeur déjà admise se dilatera, et, par sa force élastique, finira la course du piston en se dilatant.

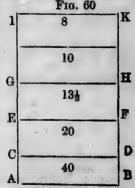
Théoriquement, cette vapeur se dilatera suivant la loi de Mariotte, la pression sera en raison inverse du volume ; mais en pratique il y a plusieurs causes qui altèrent l'application de cette loi.

L'admission de la vapeur étant ainsi tranchée ou arrêtée avant la fin de la course, il en résulte que la pression va en diminuant jusqu'à la fin de la course du piston.

Supposons un cylindre de 5 pieds de course (fig. 60), divisé en cinq parties égales, représentées en ABK1. Admettons la vapeur dans la partie ABCD, avec une pression de 40 livres au pouce carré; sous cette pression, le piston avancera de AB jusqu'en CD, soit à une distance d'un pied.

L'admission de la vapeur étant interceptée à ce point, la force élastique de la vapeur continuera la course, et le piston avancera de CD à EF, à une distance d'un pied ; l'espace se trouvant ainsi

de CD à EF, à une distance d'un pied; doublé, la pression sera réduite de 40 à 20 livres au pouce carré; le piston arrive doncen EF avec une pression de 20 livres, et continuesa course jusqu'à GH, un pied plus loin; le volume primitifétant ainsi triplé, la pression sera à 1e 40 ou 13\frac{1}{2}, et ainsi de suite pour les autres points de la course, jusqu'à la fin; la pression de la vapeur, aux points successifs à distances égales, sera 40, 20, 13\frac{1}{2}, 10, et 8 livres.



Nota.—Il y a sans doute perte de chaleu durant la dilatation; le moyen le plus certain de s'assurer de la quantité de chaleur perdue durant la dilatation, est l'emploi de l'indicateur.

Cherchons maintenant l'effet d'un coup de piston: trouvons d'abord les moyennes des pressions aux différents points de la course, ensuite nous trouverons la moyenne de toutes les pressions.

Pression du premier moyenne du second	pied de		40 lbs $\div 2 = 30$
3ème	6.6	$(20+13\frac{1}{3})$	$\div 2 = 168$
4ème	44	$(13\frac{1}{3} + 10)$	+2=113
6 Sème	16 1900 3	(10 + 8)	+2=9
Tota	I don oir	on walenam	1071

ité, c'est lastique; mise aux r de son e sa force ante; les e de son

tempéra-1696 fois une pres-29.9.

eur à dif-

Chaleur

totale

1145.35 1163.61 1172.77 1178.84

1183.55 1187,38 1190.66

1193.45 1195.84 1198.22

1200.21 1204.06 1207.32

1210.23 1212.83 1215.14

1217.31 1219.36 1221.31

1223.09 1224.76 1226.

1227.4 1228.52 107+5=2115....moyenne approximative de toutes les pressions.

La force déployée dans un coup de piston égale la moyenne multipliée par la longueur de la course :

21.76 × 5 = 1073

Maintenant considérons la vapeur comme admise pendant toute la durée de la course; la force déployée égale 40 × 5 = 200; mais cette force ainsi déployée absorbe cinq fois la quantité de vapeur que l'on dépensait dans le cas de la détente au cinquième donc la force déployée par une égale quantité de vapeur est \(\frac{1}{2}\) de 200, ou 40. En comparant les nombres 40 et 107\(\frac{1}{2}\), nous trouvons que la vapeur dilatée fait 2\(\frac{1}{2}\) fois le travail de la vapeur non dilatée.

La décroissance de la pression durant la dilatation étant figurée en une courbe, forme une ligne hyperbolique, dont AX et AY sont les asymptotes, ou les droites avec lesquelles la courbe tend à se confondre (Fig. 61).

Le rectangle ABCm représente l'effet mécanique de la vapeur avant l'expansion, et la surface CVDEm représente l'effet mécanique durant l'expansion.

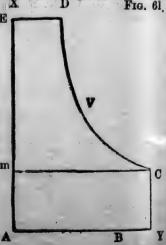
Admettons que l'aire ABCm soit l'unité de surface; nous trouverons l'aire CVDEm par le moyen des logarithmes de NAPIER. Ces logarithmes ont pour base le nombre 2.7182818.

Le logarithme népérien d'un nombre quelconque s'obtient en multipliant le logarithme vulgaire de ce nombre par 2.30258509.

Les logarithmes népériens sont souvent appelés logarithmes hyperboliques, parce qu'ils expriment les aires comprises entre les asymptotes et les branches de l'hyperbole, ces aires étant limitées par des lignes parallèles aux asymptotes; et comme les asymptotes sont à angle droit, le logarithme hyperbolique nous donners l'aire requise.

L'asymptote de l'hyperbole en question est n fois Am; n représente le nombre de fois que la distance Am est contenue dans AE,

Pour trouver l'effet mécanique E de la vapeur durant l'expansion, nous divisons l'espace parcouru par le piston avant le commencement de l'expansion (espace que l'on prend comme unité), par le nombre n des espaces pareils contenus dans toute la course du piston; le logarithme répérien du nombre réciproque de cette fraction, ajouté à l'effet ou su travail exercé avant l'expansion, nous donnera l'effet total du pouvoir maxercé durant toute la course.



pa

Bic

trui

SION

la c

et p

AB

R

U

pressions. moyenne

pendant $\times 5 = 200$: nantité de inquième: ar est } de s trouvons r non dila-

ant figurée et AY sont e tend à se

la vapeur fet mécaninous trou-

le NAPIER.

obtient en 2.30258509. rithmes hyes entre les étant limicomme les olique nous

n; n reprée dans AE, Frg. 61

¥

L'effet mécanique est égal à la pression multipliée par la distance sur laquelle la pression s'est effectuée. Done, nous pouvons obtenir la pression moyenne en multipliant l'effet mécanique par la pression initiale de la vapeur, et divisant par n, distance totale parcourue sous l'action de la vapeur.

On obtient la pression finale de la course, en divisant la pres-

sion initiale par n.

On obtient le taux pour cent du gain par l'expansion de la vapeur, en multipliant par 100 l'effet mécanique durant l'expansion.

Ex.—Supposons que nous ayons une pression de 20 livres, interceptée à 1 de la course.

La fraction est $\frac{1}{2}$, alors n=4.

Le logarithme hyperbolique de 4 est 1,386, ce qui représente l'effet mécanique durant l'expansion :

1,386+1=2,386..., effet mécanique total. $2,386 \times 20 \div 4 = 11,93...$ pression moyenne

 $20 \div 4 = 5 \dots$ pression finale. $1,386 \times 100 = 138.6...$ percentage du gain en utilisant la détente de la vapeur.

TABLE

des logarithmes hyperboliques nécessaires aux calculs des différents points d'interception.

Nombres	Logarithmes hyperboliques	Points d'interception	
1,143 1.333 1.6 2. 2.666 4,	0,133 0,287 0,47 0,693 0,982 1,386 2,079		

La figure suivante servira à montrer comment on peut construire, par un moyen très simple, la courbe théorique de l'expansion, et trouver la pression à tous les points de la course.

Réprésentez la section d'un cylindre ABCD, du diamètre et de

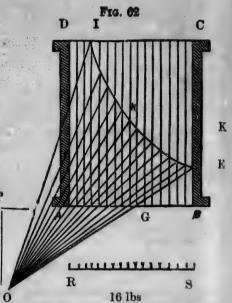
la course donnés.

Divisez le diamètre AB en un nombre pair de parties égales, et par chacun des points de division, menez une ligne perpendiculaire à AB, ou parallèle à l'axe du cylindre.

Prolongez la droite BA d'une longueur AP égale à la moitié de AB; menez une droite indéfinie PO perpendiculaire à PB.

Soit E le point de la course où la vapeur est interceptée, après quoi la détente ou l'expansion se fait de ce point jusqu'à la fin de la course.

Par le point G, milieu de AB, menez la droite EGO. Puis, du point O, menez des droites passant par les divers points qui sont marqués entre G et A. et prolongez ces lignes respectivement jus. P qu'aux perpendiculaires en partant de BC. la ligne menée du point O par le premier point à gauche de G s'arrêtant à la première perpendiculaire située à gauche de BC; O



in

l'e

n'e

me

po

l'e

mi

la

cor

est

var

con I sufi

l'ef

éga

F

l'efl

qu'i

pre

ran

faut

0

2

la seconde oblique à la seconde perpendiculaire, et ainsi de suite, Les points obtenus sur les perpendiculaires déterminent la courbe EHI, qui est la courbe de l'expansion ou de la détente.

Tracez la ligne RS égale au diamètre du cylindre, et divisez cette ligne en autant des parties égales que l'indique la pression initiale de la vapeur; vous aurez ainsi une échelle des pressions, et en la présentant, parallèlement au diamètre, en un endroit quelconque de la course, vous lirez la pression correspondant à ce point de la course.

Dans la figure précédente, les divisions faites sur AB se trouvent en même nombre que celles de RS, ce qui rend la lecture plus facile.

Avant de quitter ce sujet, prenons en considération le gain de combustible résultant de l'emploi de l'expansion ou détente de la vaneur

Sachant à quel point de la course la vapeur est interceptée, et conséquemment la fraction du cylindre où la vapeur est admise, il est facile de trouver le percentage du gain fait sur le combustible. On peut aussi trouver l'effet mécanique de la vapeur.

Il est évident que cet effet mécanique sera moindre que si la vapeur était admise durant toute la course du piston.

Pour trouver la différence entre l'effet mécanique de la vapeur admise durant toute la course, et l'effet produit par la vapeur interceptée à un point quelconque, il faut trouver le percentage de combustible requis pour rendre l'effet mécanique du dernier égal au premier; cela s'obtient en faisant une proportion comme suit:

L'effet mécanique de la vapeur interceptée, est à la différence entre l'effet mécanique de toute la course et l'effet de la vapeur intercepté au point donné, comme le percentage du combustible requis de la vapeur inteceptée, est au au percentage de combustible requis pour égaler l'effet mécanique de l'admission de la vapeur durant toute la course.

Cette dernière quantité doit être soustraite du percentage de

Cette dernière quantité doit être soustraite du percentage de combustible épargné en interceptant la vapeur à un point donné, pour que l'effet mécanique soit égal à l'effet de l'admission durant

tonte la course.

Ex.—Quel est le gain pour 100 de combustible, si la vapeur est interceptée à la moitié de la course ? que faudrait-il faire pour que l'effet mécanique fût égal à l'effet de l'admission pendant toute la course ?

Par la table précédente on voit que l'effet mécanique de la vapeur interceptée à ½ course serait 1.693; et comme la vapeur n'est admise que durant la moitié de la course, le gain serait 50 pour cent.

Mais si la vapeur était admise durant toute la course, l'effet

mécanique serait 2, et sans épargne de combustible.

Alors, 2-1,693=0,307... différence des effets mécaniques.

Maintenant, pour trouver le percentage du combustible requis
pour égaler cette différence, on dit:

1.693: 0.307:: 50: 9

Donc il faudrait 9 pour cent de plus de combustible pour que l'effet mécanique de la vapeur interceptée fût égal à l'effet de l'admission de la vapeur durant toute la course.

Alors, 50-9=41 pour cent; telest le gain total en interceptant

la vapeur à demi-courre.

Ex. 2.—Quel est le gain pour cent de combustible, aux mêmes conditions que dans le premier exemple, excepté que la vapeur est interceptée au 1 de la course.

2,386 est l'effet mécanique correspondant à l'interception de la vapeur au $\frac{1}{2}$ de la course; 75 pour cent, telle est l'épargue de

combustible, lorsqu'on intercepte au 1 de la course.

L'effet mécanique correspondant à toute la course est 4; il suffit donc de 25 pour cent de combustible pour le 1 de la course.

4-2,386=1,614....différence des effets 2,386:1,614::25:16,8.

Il faut donc 16,8 pour cent de plus de combustible, pour que l'effet mécanique de la vapeur interceptée au 1 de la course, soit égal à l'effet de l'admission pendant la course entière.

Pour que l'effet mécanique de la vapeur interceptée soit égal à l'effet de la vapeur admise durant toute la course, il est évident qu'il faut que la pression initiale soit augmentée, pour que la pression moyenne soit la même dans les deux cas.

On suppose que la pression moyenne de la vapeur admise durant toute la course est un certain nombre de livres; alors, il faut trouver la pression initiale nécessaire pour que la moyenne

8

K

si de suite, t la courbe

et divisez a pression pressions, in endroit dant à ce

B se troula lecture

le gain de ente de la

terceptée, speur est iait sur le ue de la

que si la

la vapeur la vapeur entage de rnier égal nme suit: de la pression de la vapeur interceptée soit égale à la moyenne de la pression dans le premier cas. La question peut être posée

comme suit :

Trouvez le nombre qui, multiplié par l'effet mécanique de la vapeur interceptée, et divisé par l'espace sur lequel cet effet mécanique s'est exercé, sera égal à la pression moyenne de la vapeur admise durant toute la course; ce résultat sera la moyenne de pression durant l'expansion.

Ce nombre se trouve par la formule suivante :

L'effet mécanique de la vapeur interceptée, est au nombre de fois que la vapeur s'est dilatée, ou la distance sur laquelle l'effet mécanique s'est exercé, comme la pression moyenne de l'admission durant toute la course, est à la pression moyenne requise.

Ex.1.—Les deux exemples précédents supposent la pression de 20 livres durant toute la course.

Lorsque la vapeur est interceptée à demi-course, le nombre représentant l'effet mécanique est 1,693;

2 est le nombre de fois que la vapeur est dilatée.

1,693 : 2 :: 20 : 23.625

Ainsi 23,625 livres est la pression initiale requise pour que la vapeur dilatée produise le même effet mécanique que la vapeur à 20 livres employée sans expansion.

Ex. 2.—Quand la vapeur est interceptée à 1 de la course : 2.386 est l'effet mécanique ;

4 est le nombre de fois que la vapeur est dilatée. 2,386 : 4 :: 20 : 33,5.

Ainsi 33,5 livres sera la pression initiale requise.

Il ne faut pas oublier que, quoique la pression initiale soit plus grande lorsque la vapeur est interceptée, afin de produire le même effet que lorsqu'elle ne l'est pas, il y a un gain de combustible, résultant de ce fait, que, dans le premier cas, il n'y a d'employé qu'un demi-cylindre de vapeur, et dans le second cas, ‡ de cylindre seulement.

TABLE

La table suivante donne le gain de combustible résultant de l'interception de la vapeur à différents points de la course, et la relation entre la pression de la vapeur interceptée, et celle de la vapeur admise pendant la course entière. cou s'ob dan tere

nés
le ga
autr
satio
par
L
des

maclou v résis et er Ce mêm

à la quée saire Co cour d'int

vres cours livres au po vapes

Air
La
se dil
Air
comm

moyenne tre posée ique de la effet mé-

la vapeur ovenne de

ombre de elle l'effet admission

ression de

ombre re-

our que la s vapeur à

urse :

e soit plus roduire le e combus-'y a d'emi cas, ‡ de

sultant de arse, et la celle de la

D 1-4-	G .:	Pression init	iale requise	
Points d'interception	de combustible	Pression durant toute la course	Interceptée	
7 de la course	11.73		1.008 1.03	
	32.		1.09	
	49.6	1 3/31	1.18 1.32	
	58.2 67.6	To the state of	1.67 2.6	

Quand la pression qui doit suivre le piston durant toute la course est donnée, la pression initiale de la vapeur interceptée s'obtient en multipliant la pression donnée par le nombre donné dans la deznière colonne, en correspondance avec le point d'interception.

Il faut remarquer ici que tous les résultats ci-dessus mentionnés sont théoriques. Il ne faut pas confondre ces résultats avec le gain réalisé en pratique, qui varie par plusieurs causes, entre autres par la perté de chaleur durant l'expansion, par la condensation dans le même temps, par la friction ou les frottements, et par l'arrière-pression.

L'arrière-pression sur les pistons est causée par la fermeture des lumières avant la fin de la course du piston, surtout dans les machines à condenseur, vu l'impossibilité d'obtenir un vacuum ou vide parfait; et, dans les machines à haute pression, par la résistance que souffre l'échappement dans les passages tortueux, et enfin par la pression de l'atmosphère.

Cette arrière-pression et les frottements imposent une limite, même à l'expansion théorique, car il faut que la pression effective à la fin de la course, qui est la différence entre la pression indiquée et l'arrière-pression, soit au moins égale à la pression nécessaire pour équilibrer les résistances,

Connaissant la pression initiale de la vapeur, la longueur de la course et la pression finale requise, on peut déterminer le point d'interception par la relation entre le volume et la pression.

En supposant que la pression initiale de la vapeur soit 20 livres au pouce carré, au-dessus d'un vacuum parfait, que la course du piston soit de 4 pieds, que l'arrière pression soit de 3 livres au pouce carré, et que le frottement absorbe aussi 2 livres au pouce carré, quel est le point le plus court de la course où la vapeur puisse être interceptée?

3+2=5 livres, résistance.

Ainsi la pression finale doit être de 5 livres.

al pied du commencement.

La pression initiale de la vapeur étant de 20 livres, et devant

se dilater jusqu'à 5 livres, son volume sera 20÷5=4.

Ainsi la vapeur doit être interceptée au quart de la course; et comme la course a 4 pieds de longueur, l'interception doit se faire

L'exemple suivent est une application du principe énoncé dans cet article.

Prenons deux machines désignées par No 1 et No 2. Le No 1 est une machine à haute pression, à 105 livres indiquées au manomètre, et la vapeur est interceptée au quart de la course. Le No 2 est une machine à basse pression, à 20 livres, et la vapeur est interceptée à demi-course. La température de l'alimentation est de 100° dans les deux cas.

piec 767

cou

du 1

1

22

D

CH

La

le No

leur

1193.

d'eau La

et 12 pied

la pr

moye

RÈ laque

tation

à ce r

sion o

entré

Pre

la m

L'arrière-pression dans la machine à condenseur est de 2 livres au pouce carré, et le frottement est de 2.5 livres au pouce carré

dans chacune des deux machines.

Laquelle des deux déploiers le plus grand effet mécanique pour l'évaporation d'un pied cube d'eau, et combien le No 1 requerra-t-il de livres de combustible pour évaporer l'eau, si le No 2 en consomme 10 livres ?

No 1

1.38....effet mécanique durant l'expansion. $(1+1.38) \times 120 \div 4 = 71.4$ pression moyenne.

Mais comme la vapeur s'échappe dans l'atmosphère, et que le frottement est 2.5 livres au pouce carré, nous aurons :

71.4 -15 - 2.5 = 53,9 livres.... pression moyenne effective de la machine No 1.

No 2

0.69...effet mécanique durant l'expansion. 1+0.69=1.69

 $1.69 \times 35 \div 2 = 29.575...$ pression moyenne.

En soustrayant l'arrière-pression et le frottement, nous aurons: 29.575—2—2.5=25,075.... pression moyenne effective de la machine No 2.

Supposons maintenant que la vapeur agisse, dans les deux cas, dans un cylindre d'un pouce carré, et que la course soit d'un pied.

No 1

Comme le volume de vapeur à 105 livres de pression est 251 fois plus grand que le volume d'eau qui l'a produite, un pied cube, ou plutôt 1728 pouces cubes d'eau produiront $1728 \times 251 = 433 728$ pouces cubes de vapeur.

La vapeur étant interceptée au quart de la course, 3 pouces cubes de vapeur seront employés à chaque coup du piston, et le nombre de coups de la machine No 1 sera égal à 433728 ÷ 3 = 144 576.

La pression moyenne, multipliée par la distance en pieds parcourue par le piston, sera l'effet mécanique :

> $144\ 576 \times 1 = 144\ 576$ $144\ 576 \times 53.9 = 7\ 792\ 646.4...$ effet mécanique.

noncé dans

Le No 1 s au manos. Le No vapeur est mentation

de 2 livres ouce carré

mécanique n le No l 'eau, si le

et que le

ctive de la

us aurons : ctive de la

deux cas, d'un pied.

ession est , un pied 28 × 251 =

ouces cuet le nom-= 144 576. pieds par-

que.

No 2

Les volumes relatifs de la vapeur et de l'eau sont 767 et 1; un pied cube, ou plutôt 1728 pouces cubes d'eau, produiront 1728 × 767=1 325 376 pouces cubes de vapeur.

Dans le cas présent, la vapeur est interceptée à la moitié de la course ; il y a donc 6 pouces cubes de vapeur pour chaque coup du piston ; ainsi

1 325 376 ÷ 6 = 220 896....nombre de coups. 220 896 × 25.075 = 5 538 967.2....effet mécanique.

Désignons par î l'effet mécanique de la machine No 2 ; celui de la machine No 1 sera 1.406.

7 792 646.4÷5 538 967.2=1.406 Gain pour cent du No 1: 0.406×100=40.6

Cherchons maintenant la quantité de combustible requise pour le No 1.

La chaleur totale de la vapeur du No 2, est 1193°,45, et la chaleur de l'alimentation étant 100°, on a : 1193.45—100=1093°45 de chaleur à communiquer à un pied cube d'eau par la consommation de 10 livres de combustible.

La chaleur totale de la vapeur de la machine No 1 est 1219.36; et 1219.36—100 donne 1119.36 de chaleur à communiquer à un pied cube d'eau.

S'il faut 10 livres de charbon dans le premier cas, établissons la proportion :

 $1093^{\circ}.45:119.36::10:x....10.237$ ou $1119.36 \times 10 \div 1093.45 = 10.237$ livres.

La règle suivante enseigne la manière de trouver la pression moyenne de la course, lorsque la vapeur est dilatée.

Règle.—Divisez la longueur de la courze par la distance dans laquelle la vapeur a été admise ; le quotient exprimera la dilatation relative.

Prenez dans la table ci-annexée le multiplicateur correspondant à ce nombre, et multipliez-le par la pression initiale, ou la pression de la vapeur en livres au pouce carré, au moment de son entrée dans le cylindre; le produit sera la moyenne.

Table des multiplicateurs

de lin l'en que

l'oi l'al I gée

118: cha M

vap

de

l'eat

niqu

en c

satu

dan

en v

150

l'ear

cha

ploy

dess

ouv

con

afin

Batu

une

pas

C

Id

10

8

(1

L

В

Expension relative.	Multi- plicateur	Expansion relative.	Multi- plicateur	Expansion relative.	Multi- plicateur	Expansion relative.	Multi- plicateur
1	1.0000	2	.8466	3	.6995	4	.5966
1.1	.9957	2.1	.8295	3.1	.6875	4.1	.5880
1.2	.9853	2.2	.8129	3.2	.6760	4.2	.5798
1.3	.9710	2.3	.7969	3.3	.6648	4.3	.5718
1.4	.9546	2.4	.7814	34	,6540	4.4	.5640
1.5	.9370	2.5	.7665	3.5	.6436	4.5	.5564
1.6	.9188	2.6	.7521	3.6	.6336	4.6	.5491
1.7	.9004	2.7	,7382	3.7	.6239	4.7	.5420
1.8	.8821	2.8	.7249	3.8	.6145	4.8	.5351
1.9	.8641	2.9	.7120	3.9	.6054	4.9	.5284

Cette table dispense de l'usage des logarithmes hyperboliques; et les logarithmes hyperboliques peuvent être eux-mêmes obtenus par le moyen de la table.

Règle.—Multipliez la pression moyenne obtenue avec ces nombres par l'expansion relative, dans la première colonne, et divisez par la pression initiale correspondante; le quotient moins l sera le logarithme hyperbolique.

Calorifères

Dans les machines à basse pression, la vapeur est condensée (en s'échappant), soit par un jet d'eau comme dans le condenseur ordinaire à jet, soit en passant par un faisceau de petits tubes en laiton refroidis par un courant d'eau; c'est ce qu'on nomme condenseur à surface.

Quand un condenseur à jet est employé, l'alimentation de la chaudière par cette eau (déjà chaude), dans un bateau allant à la mer, amène l'introduction d'une eau salée dans la chaudière; mais avec un condenseur à surface et bien étanche, toute l'eau douce provenant de la condensation est conservée pure, et renvoyée continuellement à la chaudière.

Par ce moyen, presque toute l'alimentation se fait à l'eau douce, et ne nécessite que très peu de changement d'eau pour entretenir le degré de saturation ou la densité voulue.

En calculant la perte de chaleur qu'entraîne le changement répété de l'eau des chaudières, on peut trouver le gain résultant de l'usage des condenseurs à surface, en supposant que le tout soit parfaitement étanche, et que toute la vapeur passant par les cylindres soit condensée.

La méthode suivante de calcul sert à montrer la perte résultant de la quantité d'eau échangée.

Multiplicateur

> .5966 .5880 .5798 .5718 .5640

.5564 .5491 .5420 .5351

9 | .5284 erboliques; mes obtenus

ec ces nome, et divisez noins l sera

t condensée condenseur ts tubes en comme con-

ation de la allant à la chaudière ; toute l'eau ire, et ren-

'eau douce, entretenir

gement rérésultant le tout soit par les cy-

erte résul-

Le nombre de degrés de chaleur qui doivent être communiqués à l'eau pour la changer en vapeur, égale le nombre total des degrés de chaleur de la vapeur, moins le nombre de degrés de l'eau d'alimentation.

La chaleur perdue sera la différence entre la température de l'eau d'alimentation, et la chaleur sensible de la vapeur.

En comparant cette perte avec le total de la chaleur communiquée à la vapeur, laquelle est en même temps celle de l'eau éjectée, nous aurons le percentage de perte.

Ex. 1—Quel est le percentage de perte en changeant l'eau, si l'on tient la saturation à $\frac{3}{10}$, avec une pression de 20 livres, et l'alimentation à 110° ?

Pour tenir la saturation à π_{Ψ} , c'est deux fois la quantité échangée qui est convertie en vapeur.

Chalanz unneible de la vapeur.

Chaleur sensible de la vapeur 260°

Chaleur totale 1183,45

1183.45—100=1083°.45 de chaleur à communiquer à l'eau pour la changer en vapeur.

Mais comme deux fois la quantité échangée est convertie en

vapeur, on a : 1083°.45 × 2=2166°.9....degrés effectifs pour chaque valeur de (260°.—110) ou 150° de chaleur perdus par l'échange de l'eau.

2166°.9+150°=2316.9....quantité totale de chaleur communiquée à l'eau.

Ainsi $(100 \times 150^{\circ}) \div 2316.9 = 6.47$ pour cent de perte de chaleur en changeant l'eau.

Ex. 2--Quel est le percentage de perte de chaleur, en tenant la saturation à 1\frac{1}{2}/33, les autres nombres restant les mêmes que dans l'exemple précédent?

Ici il n'y a que les 3 de la quantité échangée qui soient convertis en vapeur.

 $1083^{\circ}.9 \times \frac{3}{4} = 812^{\circ}.58...$ degrés effectifs pour chaque valeur de 150° perdus en échangeant l'éau.

 $812^{\circ}.58 + 150^{\circ} = 962^{\circ}.58...$ chaleur totale à communiquer & l'eau.

 $(100 \times 150^{\circ}) \div 962^{\circ}.58 = 15.58$ pour cent de chaleur perdue, en changeant l'eau de la chaudière.

La meilleure méthode, pour opérer l'échange de l'eau, est d'employer un robinet destiné à cet usage, placé à quelques pouces audessous du niveau de l'eau dans la chaudière, et tenu partiellement ouvert pour maintenir la saturation de l'eau au degré voulu; conséquemment, l'alimentation doit être augmentée en proportion, afin que l'eau soit maintenue au même piveau.

Cette méthode d'échange continuel, a pour effet de garder la saturation constante tant que la machine est en marche.

Dans un bon nombre de machines, l'eau ainsi changée passe par une série de tubes que l'on nomme calorifères, communique en passant une partie de sa chaleur à l'alimentation, et par là même diminue sensiblement la perte de chaleur, et par suite la perte de combustible, puisque la quantité de chaleur à communiquer à l'eau dans la chaudière est moins grande que si la température de l'alimentation était plus basse.

EXERCICE.—Trouvez le gain pour cent de chaleur épargnée dans les deux exemples précédents, en aupposant que la température de l'alimentation soit de 160° au lieu de 100° ?

ler Exemple

Quand la température de l'alimentation est de 160°, et le degré de saturation 4, on a :

1193.45 - 160 = 1033.45 $1033.45 \times 2 = 2066.9...$ chaleur com-

muniquée à deux parties d'eau changées en vapeur.

260°—160°=100°....chaleur communiquée à l'eau échangée. 2066°,9+100=2166°,9....chaleur totale communiquée à l'eau. 2316°9—2166°,9=150°....gain par l'usage du colorifère. 100 × 150 ÷ 2 316.9=6.47 pour cent.

2e Exemple.

Quand la saturation est à 13/33:

 $(1033.45-60) \times \frac{3}{4} = 775.08...$ chaleur communiquée aux $\frac{3}{4}$ d'une

partie de l'eau changée en vapeur.

260—160=100..., chaleur communiquée à l'eau échangée. 775°,08 + 100° = 875°,08..., chaleur totale communiquée à l'eau. 962°.58—875°,08 = 87.5..., gain par l'usage du calorifère. $100 \times 87.5 \div 962.58 = 9.09$ pour cent de gain.

En pratique, le gain réalisé sur mer par l'usage de condenseurs a surface n'est pas aussi grand que l'indique le résultat théorique.

Il est impossible d'avoir des condenseurs parfaitement étanches; ils perdent plus ou moins, et l'eau salée s'introduit en proportion de la perte, avec l'eau de condensation. De plus l'eau évaporée ue peut être conservée tout entière, et il devient nécessaire d'y ajouter de temps en temps de l'eau salée pour suppléer à ces pertes.

CONDENSEUR

Les condenseurs à surface sont plus lourds et occupent plus d'espace que les condenseurs à jet, ils sont aussi plus coûteux, et nécessitent de fréquentes réparations ; le vacuum obtenu n'est généralement pas aussi bon que dans les condenseurs à jets.

L'expérience prouve aussi que les condenseurs à surface favo-

risent beaucoup la corrosion intérieure des chaudières.

Malgré tous ces inconvénients, leurs avantages sous un autre rapport sont tels, qu'ils ont été grandement mis en usage. Ceux qui ont obtenu le plus de succès ont été ceux de l'irrson et Swell, où la vapeur de l'échappement passe par un grand nombre de petits tubes, et est condensée par un jet d'eau froide tombant sur ces tubes. Il y a deux pompes au service de ces condenseurs, l'une pour l'eau condensée, et l'autre pour l'eau injectée, de manière

qu'i auss l'ear part chas phra vent

la qui ratur L'e temp temp la*en Il s la cha Ex.

densa

la tem La t 1188,0 mais v 110—(sorber 1078.0 densée Lors

nécess

aidera

L'ex rer pa Ex.cale d' suivan 10 piec au mai rature

> 19 V-14 46 A po au, 1

Done heure, 1195 uniquer à érature de

r épargnée e la tempé-

et le degré aleur com-

changée. née à l'eau, fère.

aux # d'une

angée. née à l'eau. rifère.

condenseurs t théorique. ment étanuit en proplus l'eau ient nécesr suppléer

pent plus oûteux, et au n'est géets. rface favo-

s un autre ge. Ceux et Swell, ibre de pembant sur eurs, l'une le manière qu'il y a vacuum à l'intérieur et à l'extérieur des tubes; il y a aussi communication entre le côté de l'eau condensée et le côté de l'eau salée, de telle sorte que le vacuum est égal dans les deux parties du condenseur. Ces tubes sont arrêtés dans un de leurs chassis, et laissés libres dans l'autre, qui est double, avec un diaphragme de caoutchouc entre deux. Par ce moyen les tubes peuvent se dilater sans produire des fuites.

QUANTITÉ D'INJECTION

Avant de quitter le sujet des condenseurs, nous considérerons la quantité d'eau requise pour condenser la vapeur à une température donnée.

L'eau injectée, en entrant dans le condenseur, augmente en température par suite de son contact avec la vapeur; en même temps, la température de la vapeur diminue, toute sa chaleur latente devient sensible au thermomètre.

Il s'agit de trouver la quantité d'eau nécessaire pour absorber la chaleur latente de la vapeur.

Ex.—Quel est le rapport entre l'eau injectée et l'eau de la condensation, la chaleur totale de la vapeur en entrant dans le condenseur étant de 1188,09, la température de l'eau injectée 60°, et la température après la condensation devant être 110°?

La température après la condensation doit être 110°, donc 1188,09°—110°, ou 1078,09 estla chaleur transmise à l'eau injectée; mais une partie de l'eau de la vapeur condensée doit aussi avoir 110—60, ou 50°, quantité de chaleur que l'eau injectée doit absorber. Donc, la quantité qui reçoit 1078,09 de chaleur sera 1078.09 ÷ 50, ou 21.56 fois le volume de l'eau de la vapeur condensée.

Lorsqu'un bateau fait une voie d'eau un peu considérable, l'eau nécessaire à l'injection peut être prise dans la cale même, ce qui sidera à l'action des pompes d'épuisement.

L'exemple suivant sert à montrer combien d'eau l'on peut retirer par ce moyon.

Ex.—Combien de pieds cubes d'eau peuvent être retirés de la cale d'un vaisseau par l'injection de cale, dans les circonstances suivantes : diamètre du cylindre 60 pouces, longueur de la course 10 pieds, révolutions par minute 16, pression de la vapeur 25 livres au manomètre ; la vapeur interceptée aux 4 de la course, température de l'eau de cale 70°, température de l'éjection 95°?

19.635 pieds carrés...aire du piston.

19.635 × 7.5....4 de la course....145,26 pieds; Volume de vapeur pour chaque coup de piston :

 $145.26 \times 32 = 4647.39$ pieds cubes de vapeur par minute. $4647.39 \times 60 = 278.843.4$ pieds cubes de vapeur par heure. A poids égal, le volume de la vapeur égale 679 fois le volume de

l'eau, la vapeur étant à une pression de 25 livres.

Donc 278 843.4 ÷ 679 = 410.7 pieds cubes d'eau évaporés par

heure, 1195.84....chaleur totale de la vapeur.

1195.84 - 95 = 1100.84....chaleur transmise à l'eau d'injection.

95-70=25.... Chaleur transmiss à une partie de l'eau in jectée.

1100.84 - 25=44.04... quantité relative d'eau injectée pour

produire une partie d'eau condensée.

Donc. 410.7 × 44.04 = 18 087.23 pieds cubes d'eau qui peuvent être retirés de la cale dans une heure.

 $18.087.23 \times 62.5 \div 2240 = 504.66$ tonnes.

Règles approximatives

L'aire effective de la surface condensante égale la surface chanffée de la chaudière multiplice par 0.7.

Les tubes sont en cuivre ou en laiton. Diamètre extérieur des tubes, § pouce.

Longueur, de 5 à 10 pieds.

Nombre de pieds carrés de surface condensante, par force nominale: environ 13 pieds carrés.

Eau requise pour condenser

Environ 0.8 pieds cubes, ou 5 gallons par minute pour chaque force nominale de cheval.

Ou un tonneau d'eau par heure pour chaque force nominale, pour les condenseurs à jet.

LE TIROIR

Un tiroir à trois lumières, dans sa forme la plus simple, est représenté par la figure 63. La position du tiroir ainsi représentée, est celle qu'il doit avoir quand le piston est à une des extrémités de la course. Quand le piston commence à avancer, le tiroir, qui recoit son mouvement de l'excentrique, avance aussi, dans la direction de celle du piston (selon la quantité de recouvrement qu'il peut avoir); si le mouvement se fait à droite, la lumière A se découvre, et la vapeur s'introduit dans un bout du cylindre; dans le même temps la lumière B s'ouvre, et communique avec la lumière de l'échappement C, par la partie concave en dessous du tiroir, et la vapeur du bout opposé du cylindre s'échappe par ce passage.

Lorsque le tiroir aura avancé d'une distance égale à la largeur de la lumière A (le piston sera au milieu de sa course), son mouvement changera de direction pour le ramener à sa première position; alors la lumière A sera fermée, et le piston sera à



la fin de la course ; le tiroir continuant sa marche, ouvrira la lu mière B à son tour, et en même temps la lumière A communiques avec l'échappement C.

Il est évident que lorsqu'un tiroir n'a pas de recouvrement ses mouvements sont à angle droit avec ceux du piston, le tivi

est à sienn Po la lig

droit Lo tiroi des lu des lu

Av que q gaire s'oper ce qu de pi centr Mε

l écha ment. Si 1 se, il vreme

doubl

Mai

chapp compe recous tôt la le cyli libre o comme (Figur Disc

tiroir (Sur poigne be pa des pe Non ponda

Dun

férence férence tion de La li ni le tir de l'ex diculai et avar

recouv du poir ligne O est à la moitié de sa course lorsque le piston est à la fin de la sienne, et vice versa.

Pour ajuster l'excentrique d'un engin à action directe, on place la ligne du centre de l'excentrique et du centre de l'axe, à angle droit avec la ligne du centre de l'axe et du centre du poignet.

Lorsque l'articulation est directe, de l'excentrique à la tige du tiroir, la course de l'excentrique est égale à deux fois la largeur des lumières de prise, et la face du tiroir est égale à la largeur des lumières.

Avec un tiroir ajusté de cette manière, la vapeur ne sera admise que quand la manivelle sera sur son centre; cependant il estnéces-aire d'admettre la vapeur un peu avant la fin de la course; cela s'opère facilement en tournant l'excentrique sur son axe. C'est ce qu'on appelle avance du tiroir. Ainsi lorsqu'on ouvre la lumière de prise d'un seizième de pouce, quand la manivelle est sur le centre, on dit que le tiroir a un seizième d'avance à contre-vapeur.

Mais en ouvrant la lumière A, on ouvre aussi la lumière B à léchappement, et cette ouverture s'appelle l'avance à l'échappement

ment.

Si l'on désire fermer la lumière de prise avant la fin de la course, il faut alors allonger la face du tiroir, ou y agrandir le recouvrement. En ce cas, la course du tiroir doit être augmentée du double du recouvrement extérieur.

Mais s'il y a un excès de recouvrement, il est évident que l'échappement aura lieu à un point peu avancé de la course, et pour compenser l'échappement prématuré, il faut donner au tiroir un recouvrement intérieur à son mauvais côté, puisqu'il ferme trop tôt la lumière de l'échappement; car la vapeur renfermée dans le cylindre est refoulée par le piston, et se comprime dans l'espace libre qui reste derrière le piston et dans le conduit de la lumière, comme on peut le voir en traçant l'action géométrique du tiroir (Figure 64).

Disons que AB est égale à la course du piston; la course du

tiroir étant trois fois la largeur de la lumière de prise.

Sur AB traçons une circonférence égale à celle que décrit le poignet de la manivelle. Divisons cette circonférence en un nomle pair de parties égales, et menons, par les points de division, des perpendiculaires à AB.

Nons pourrons ainsi déterminer les positions du piston corres-

pondant avec celles de la manivelle à tous ces points.

Du même centre t, de la circonférence ARBS, traçons la circonférence CD égale en diamètre à la course du tiroir; cette circonférence représente le parcours de l'excentrique dans une révolution de la manivelle.

La ligne At réprésente la position de la manivelle sur le centre; si le tiroir n'avait ni recouvrement ni avance, la ligne du centre de l'exentrique et de l'axe serait dans la direction de £t, perpendiculairement à At. Mais dans le cas présent, il y a recouvrement et avance; alors portons la distance tu, égale à l'avance et au recouvrement, et en u, élevons une droite OP parallèle à £t; du point O. où cette ligne rencontre la circonférence, menons une ligne OS passant par le centre t; la ligne tO représentera la position

urface chanf-

le l'eau in-

jectée pour

qui peuvent

r force nomi-

pour chaque

ominale, pour

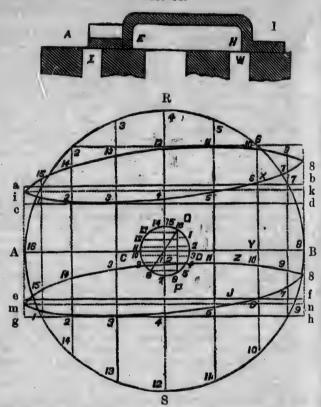
ss simple, est si représentée, les extrémités, le tiroir, qui si, dans la divrement qu'il nière A se dévindre ; dans avec la lumière se du tiroir, et ce passage. le à la largeur



ouvrira la lu communiques

recouvrement piston, le time de l'exentrique lorsque la manivelle est sur son centre A; quand la manivelle sera sur le centre opposé B, la position de l'excentrique sera en t8. Divisons la circonférence COP en un même nombre de parties égales que ARBS; de tous ces points de division menons des lignes perpendiculaires à OP.

Fig. 64.



Les longueurs de ces perpendiculaires montrent les distances dont le tiroir aura avancé ou reculé, à tous les points de la cours du piston.

AB, centre de la lumière de l'échappement.

Les lignes ab et cd réprésentent la largeur d'une lumière de prise; ef et gh réprésen tent l'autre; ai est égale à l'avance à contre-vapeur.

La ligne it est celle qui représente le point où commence le trajet du tiroir, c'est de cette ligne que l'on doit porter les autres

mesures du trajet du tiroir.

Lorsque le piston aura avancé de la distance Al, le centre de l'excentrique aura avancé de la distance Ol; portons la distance perpendiculaire du point l à OP, au-dessous de ik, sur la perpendiculaire No 1 du grand cercle; de même lorsque le piston aura

ava 2 à per tan pou cour ven

che

mine tiroi Qu du ti large l'échi en y la din sera d

Pa à tou la dis la lig plètes tation Ma l'écha

alors

la gau
les au
Par
en J, c
le cyli
une pr
des inc

Dan
allouer
les din
est con
sans se
nicien
de serre
avoir p
donnan

donnan dérange fent par et mêm rioratio A; quand la l'excentrique nême nombre division me avancé de la distance A2, le tiroir aura avancé de la distance de 2 à OP; et cette distance, portée au-dessous de ik sur la seconde perpendiculaire, sera un autre point du trajet du tiroir; en portant tous ces points sur les perpendiculaires correspondantes, nous pourrons déterminer les positions du tiroir à tous les points de la course du piston, pendant une révolution de la manivelle.

Il faut remarquer que toutes les distances à droite de OP doivent être portées au-dessous de la ligne ik, et les distances à gau-

che de OP doivent être portées au-dessus de la ligne ik.

La quantité de recouvrement intérieur n'est pas encore déterminée, mais cela devient facile, puisque nous avons le trajet du

tiroir complètement représenté.

Quand la manivelle est en B, le tiroir se trouve en P; si la face du tiroir était l fois ½ la largeur de la lumière de prise, toute la largeur de la lumière de prise du bout opposé serait ouverte à l'échappement. Ainsi il faut ajouter le recouvrement intérieur, en y ajoutant les § de la largeur de la lumière; cela déterminera di distance EH à l'intérieur du tiroir, et l'avance à l'échappement sera égale à la différence entre les § et la ½ de la largeur de la lumière.

Par le courbe AiP, nous pouvons trouver la position du tiroir à tous les points de la course. Lorsque le piston aura avancé de la distance Aq, le tiroir sera en v. Quand il est en Y, point où la ligne de la courbe coupe la ligne AB, la lumière se trouve complètement fermée, et le reste de la course se termine par la dila-

tation de la vapeur de Z à B.

Maintenant trouvons les positions du tiroir en rapport avec l'échappement. Soit la distance em égale à l'avance intérieure; alors la ligne mn sera la ligne d'où les distances devront être portées, mais en sens contraire; les plus longues, ou celles qui sont à la gauche de OP, doivent être portées au-dessus de la ligne mn, et les autres au-dessous.

Par cette courbe, la lumière se trouve fermée à l'échappement en J, et le piston est rendu en X; alors se trouve renfermée dans le cylindre, une certaine quantité de vapeur qui souvent atteint une pression même plus grande que la pression motrice; c'est un des inconvénients d'un fort recouvrement intérieur.

Le passage à l'échappement ne doit jamais être fermé avant les

de la course.

Dans la manière ordinaire d'ajuster les tiroirs, les mécaniciens alloueut de 16 à 1 de pouce d'avance à contre-vapeur, suivant les dimensions de la machine et le nombre de révolutions, et cela est considéré comme suffisant pour obtenir une marche régulière et sans secousse. Lorsqu'une machine est en mouvement, si le mécanicien entend une secousse, il a immédiatement recours à la clef de serrage et au marteau; il serre toutes les parties qu'il suppose avoir pris du jeu, et comme il a lui-même ajusté les tiroirs, en donnant ½ ou ½ de pouce d'avance à contre-vapeur, il sait que le dérangement ne vient pas de ce côté. Alors les pièces s'échauffent par l'excès de serrage, il faut une abondance d'huile, de suif et même de l'eau; souvent cet échauffement occasionne la détérioration des coussinets et des axes.

8 b k d B 8 f n h

t les distances ts de la cours

à l'avance

nmence le tre rter les autres

le centre de ons la distance sur la perpene piston aux Un indicateur, appliqué dans ces circonstances, accuserait un manque d'avance à contre-vapeur, mais comme le mécanicien a lui-même ajusté les tiroirs, il conclura que c'est l'indicateur qui est en défaut.

Cependant, en examinant toutes choses de près, on trouvers, huit fois sur dix, que c'est le manque d'avance à contre-vapeur qui

fait défaut.

La méthode suivante, enseignée par un mécanicien distingné, M. J.-H. Long, de la marine américaine, a donné de bons résultats

dans presque tous les cas.

Dans les grandes machines à vapeur, on alloue à de pouce pour le jeu de l'axe dan ses coussinets, et $\frac{1}{13}$ de pouce pour chaque joint ou articulation entre l'excentrique et le tiroir; alors, s'il y a six articulations, en allouant $\frac{1}{16}$ de pouce pour chacune, cela fait pour l'axe à et à, soit à pouce, à quoi on ajoute $\frac{1}{16}$ d'avance à contrevapeur.

Le tiroir ajusté se trouve avoir $\frac{0}{10}$ d'avance apparente, mais lorsque la machine est en marche, $\frac{1}{10}$ pouce de cette avance se perd

par le jeu des pièces.

Les tiroirs ajustés d'après cette méthode donnent un mouvement régulier, et la machine n'éprouve aucune résistance à passer sur les centres; il n'y a ni secousses ni tremblement. L'indicateur prouve que cette théorie est correcte.

Une chose qui promet de si bons résultats mérite au moins d'être

essayée.

Pour trouver la position de l'excentrique en rapport avec la

manivelle:

REGLE.—Du centre de l'axe, tracez un cercle égal en diamètre à la course du tiroir; si l'articulation est directe, portez du côté opposé au poignet, sur la ligne du centre, une distance égale au recouvrement et à l'avance; par ce point, élevez une perpendiculaire à la ligne du centre de l'axe et du poignet; une droite menée du centre de l'axe au point d'intersection sera la position de l'excentrique, comme dans la figure 65.

Avec une articulation directe, l'excentrique est toujours en avant de la manivelle, c'est-à-dire dans le sens de sa marche.

Avec l'articulation indirecte, l'excentrique est toujours en arrière de la manivelle (voir la figure 66).



porte du tinomi l'axe tiroit

Redicular confé du povez le rence laire de Pré ces de

quant longue vert d

l'avan De c et en d ecuserait un écanicien a licateur qui

on trouvers, e-vapeur qui

n distingué, ons résultats

chaque joint chaque joint s'il y a six cela fait pour ace à contre-

parente, mais vance se perd

n mouvement passer sur les cateur prouve

u moins d'être pport avec la

l en diamètre ortez du côté ance égale au e perpendicue droite menée sition de l'ex-

toujours en marche. toujours en

Fro. 65

FIGURE 65.—Le recouvrement extérieur et l'avance à contrevapeur AB, sont portés du côté opposé au poignet; les deux excentriques sont représentés sur la figure; l'excentrique No 1 est celui qui doit servir lorsque la manivelle marche dans le sens de la flèche, et le No 2 lorsque la manivelle marche dans le sens contraire; le tout lorsque les articulations sont directes.

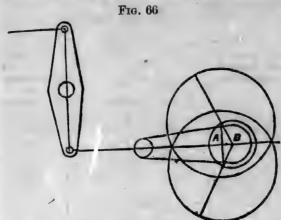


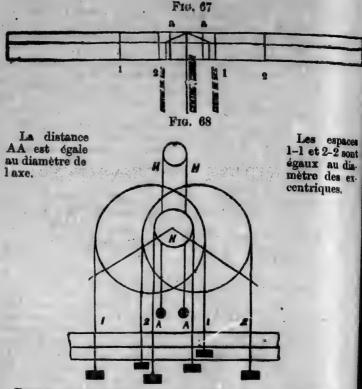
FIGURE 66.—Le recouvrement et l'avance à contre-vapeur sont portés du côté du poignet, parce que, dans ce cas, le mouvement du tiroir est l'opposé de celui de l'excentrique; c'est ce qu'on nomme articulation indirecte. La distance entre le centre de l'axe et le centre de l'excentrique est la moitié de la course du tiroir.

Méthode simple pour ajuster les excentriques sur les axes

Règle. 2.—Placez d'abord le poignet de la manivelle perpendiculairement avec l'axe; pour arriver à ce but, tracez une circonférence du centre de l'axe avec un diamètre égal au diamètre du poignet; ensuite placez un fil à plomb sur le poignet, et élevez le poignet jusqu'à ce que le fil coıncide avec la circonférence tracée du centre de l'axe; ce sera la position perpendiculaire désirée.

Préparez une règle droite à bords paralèlles, d'environ 4 pouces de large, et du haut de cette règle portez en descendant la quantité de recouvrement et d'avance requise; du milieu de la longueur de la règle, comme centre commun, avec un compas ouvert de la moitié de la course du tiroir, portez cette distance des deux côtés du centre commun du haut de la règle sur la ligne de l'avance. Ces deux points sont les centres des excentriques.

De chacun de ces points, tracez les diametres des excentriques, et en dernier lieu portez le rayon de l'axe de chaque côté du centre commun (voir la figure 67).



te

cou 3 p

P

S diffe

E

Ex 21 pc

ce; du pi

Ex.

Vance

Pour trouver la position de l'excentrique lorsque la tige d'articulation se trouve à l'angle avec la ligne du centre comme dans la figure 69 :



saire d'ouvrir la boîte du tiroir; on peut toujours retrouver la position par l'autre excentrique, en plaçant le dehors de l'excentrique dérangé à la même distance de l'axe que l'autre.

Point d'interception

Pour trouver le point d'interception, étant donnés le recouvrément extérieur, l'avance à contre-vapeur, la course du tiroir, et la course du piston :

Règle.—Ajoutez au double du recouvrement, l'avance à contrevapeur, divisez le résultat par la course du tiroir; le quotient, élevé au carré, et multiplié par la course du piston, sera la distance de l'extrémité de la course au point d'interception.

Ex. 1.—A quelle distance de la course la vapeur sera-t-elle interceptée, si le recouvrement est de 2 pouces \(\frac{1}{4}\), l'avance à contrevapeur \(\frac{1}{6}\) de pouce, la course du tiroir 7 pouces, la course du piston 30 pouces?

courses?
$$\left(\frac{2 + a}{t}\right)^{2} \times C = x \quad 2\frac{1}{2} + 2\frac{1}{4} + \frac{1}{8} = 4,625$$

$$\frac{4,625}{7} = 0,6607$$

$$0,6607^{2} \times 30 = 13,0963 \text{ pouces de la fin de la course}$$

Ex. 2.—A quelle distance la vapeur sera-t-elle interceptée, la course du tiroir étant de 9 pouces, l'avance \(\frac{1}{8} \), le reccuvrement 3 pouces, la course du piston 60 pouces ?

$$3+3+\frac{1}{8}=6\frac{1}{8}=6,125$$

 $(6,125\div 9)^2\times 60=27,79$ pouces

Pour trouver la distance sous laquelle la vapeur s'est dilatée : Soustrayez le produit ainsi trouvé de la course du piston ; la différence sgra la réponse.

Ex. Prenons le dernier cas ;
$$60-27,79=32,21$$

$$\begin{array}{r}
60,00 \\
27,79 \\
\hline
32,21
\end{array}$$

Ex. 1.—Avec un tiroir d'une course de 9 pouces, le recouvrement 21 pouces, l'avance à contre-vapeur 1, l'avance intérieure 1 pouce; quelle est l'ouverture de l'échappement à la fin de la course du piston?

Distance de la position du milieu plus l'avance $2\frac{1}{4} + \frac{1}{6} = 2\frac{3}{6}$ Distance ouverte à l'échappement $2\frac{3}{6} + \frac{3}{16} = 2\frac{3}{16}$

Ex. 2.—Quelle est l'ouverture à l'échappement d'un tiroir de 8 pouces de course, le recouvrement extérieur étant 24 pouces, l'avance à contre-vapeur ‡ de pouce, et l'avance intérieure ‡ pouce?

la tige d'arti-

Les espaces

-1 et 2-2 sont

gaux au dianètre des ex-

entriques.

6

est celle du CD est l'anb la perpendi-

excentrique la méthode ure 68 est la est pas néces. Distance de la position du milieu plus l'avance $2\frac{1}{3} + \frac{1}{4} = 2\frac{3}{4}$ Distance ouverte à l'échappement . . . $2\frac{3}{4} - \frac{1}{8} = 2\frac{5}{8}$

Dans les cas précédents, on suppose que l'interception est la même aux deux bouts; cependant, quoique le recouvrement et l'avance à contre-vapeur soient réglés également aux deux bouts, il y a une différence entre les distances des bouts aux points d'interception, et cela est dû à la longueur de la bielle. Plus la bielle est longue moins est grande la différence, et vice versû.

ma

av

tes

put bor

H pec

pou

"d

" tı

" ci
" to
" to
" to
" to
" to
" ci
" po
" le
" vic
" qu
" tan

" de:

" sép

" dar

" qu

" dar
" dar
" dar
" qu'
" H
" dar
" k
" les
" ont
" les
" ont

6 1

La bielle ne doit pas être moindre de deux fois la course.

Ex.1—Soit la course d'un piston de 36 pouces, la longueur de la bielle 6 pieds 2 pouces, la vapeur étant interceptée à 12 pouces du bas du cylindre; quelle est la distance du centre de la tête du piston au centre de l'axe? Le recouvrement et l'avance étant les mêmes aux deux bouts, à quelle distance la vapeur sera-t-elle interceptée, le piston descendant?

Course36 pouces Interception12a	Demi-course 18 pouces Interception 12 "
Différence24b	Piston baissé6
$\mathbf{a} \times \mathbf{b}$ différence	Bielle6 pi. 2 po
o And Date Control	Piston baissé 6 po
12 × 24 == 4,23	5 pi 8 po=68 poc
68	

Interception du haut....12+4.23=161 pouces

Ex. 2.—Soit la course d'un piston de 46 pouces, la vapeur interceptée à 22 pouces en bas, l'avance et le recouvrement les mêmes aux deux bouts, longueur de la bielle 8 pieds; à quelle distance la vapeur sera-t-elle interceptée au bout d'en haut?

	Demi-course 2 on 22a Interception2	
différe	ce 24b piston baissé	1
	Bielle 8 pi 0 po Baisse 1	
	c7 pi 11 po =95 pcs	
w	$24 \times 22 \div 95 = 27.55$ pouces du hai	n i

1+1=29

on est la ement et ux bouts, ints d'ina la bielle

rse.

ueur de la 12 pouces la tête du e étant les a-t-elle in-

....c

la vapeur vrement les ls; à quelle haut?

ut

NOTE

sur la construction des chaudières à vapeur

Il est évident qu'une chaudière bien construite et faite de bons matériaux, doit avoir, en fait de résistance à la pression, un avantage sur une chaudière qui ne possède pas les qualités susdites; le travail peut être bien exécuté, sur de bons matériaux, mais si les proportions exigées sont négligées, ainsi que d'autres petits détails qui paraissent de peu d'importance, une chaudière bonne en apparence ne le sera pas de fait.

En vertu d'une loi sanctionnée le 17 Mai 1882, le Bureau d'Inspection ordonne ce qui suit, d'où résultera une grande économie

pour ceux qui font construire des chaudières:

"'Quand une chaudière cylindrique ou toute partie cylindrique d'une chaudière est faite avec les meilleurs matériaux, que les "trous des rivets sont percés lorsque les tôles sont assemblées, et "que tous les joints sont butés et ajustés avec doubles couvre-joints, l'épaisseur de chaque pièce n'étant pas moindre des cinq huitièmes (g) de l'épaisseur de la tôle qu'ils recouvrent, tous les joints ayant au moins deux rangs de rivets, et présentant au moins 75 pour cent plus de force qu'un simple joint, et surtout si la chaudière n'a pas été ouverte à l'inspection durant tout le temps de sa construction; alors l'inspecteur prendra cinq (5) pour facteur de sûreté."

"La ténacité de la tôle de fer sera prise pour 60 000 livres au pouce carré de section, sur le sens de la fibre, et 50 000 livres sur le travers. Si les conditions susmentionnés n'ont pas été suivies en tous points, alors il faudra ajouter au facteur 5 les quantités mentionnées dans le tableau suivant, selon les cirçons-

" tances de chaque cas.

"A. 0.15—cette valeur doit être ajoutée lorsque tous les trous des rivets dans les joints sur la longueur sont bons et d'accord, et que les trous ont été percés après le roulage, les tôles étant séparées.

"B. 0,3—Cette valeur doit être ajoutée lorsque tous les trous dans les joints sur la longueur sont bons et d'accord, mais

" qu'ils ont été percés avant le roulage de la tôle.

"C. 0.3—Cette valeur doit être ajoutée lorsque tous les trous dans les joints sur la longueur sont bons et d'accord, mais qu'ils "ont été poinconnés après le roulage.

"D. 0.5—Cette valeur doit être ajoutée lorsque tous les trous dans les joints sur la longueur sont bons et d'accord, mais

" qu'ils ont été poinçonnés avant le roulage.

E* 0.75—Cette valeur doit être ajoutée lorsque tous les trous dans les joints sur la longueur ne sont pas bons et d'accord.

"F. 0.1—Cette valeur doit être ajoutée si tous les trous dans les joints de la circonférence sont bons et d'accord, mais s'ils ont été percés après le roulage et les tôles étant séparées.

"G. 0.18—Cette valeur doit être ajoutée si tous les trous dans "les joints de la circonférence sont bons et d'accord, mais s'ils "ont été percés avant le roulage.

"H. 0,15—Cette valeur doit être ajoutée si tous les trous dans "les joints de la circonférence sont bons et d'accord, mais s'ils

" ont été poinconnés après le roulage.

"L. 0.2—Cette valeur doit être ajoutée si tous les trous dans "les joints de la circonférence sont bons et d'accord, mais s'ils "ont été poinçonnés avant le roulage.

"J* 0.2—Cette valeur doit être ajoutée si tous les trous dans les joints de la circonférence ne sont pas bons et d'accord.

44

66

66 8

** 0

66 d

" d

" le

" b

" m

" jo

" m

" ch

" da

" co

" cé

" tôl

" eoı

" sev

16 8OI

" sou

" des

qu

Do

"K. 0.2—Cette valeur doit être ajoutée si les joints sur la lon-"gueur sont croisés, ov s'ils n'ont pas deux couvre-joints, et si ces "joints sont rivetés à double rang de rivets.

14 L. 0.1—Cette valeur doit être ajoutée si les joints sur la longueur n'ont pas deux couvre-joints, et si ces joints sont croisés

ot rivetés à triple rang de rivets.

"M.0.3—Cette valeur doit être ajoutée si les joints sur la longueur n'ont qu'un couvre-joint, et sont rivetés à double rang.
N.0.15—Cette valeur doit être ajoutée si les joints sur la longueur n'ont qu'un couvre-joint, et sont rivetés à triple rang.
O.1.0—Cette valeur doit être ajoutée pour tous les joints sur

" la longueur qui n'ont qu'un seul rang de rivets.

"P. 0.1—Cette valeur doit être ajoutée si les joints de la cir-"conférence n'ont qu'un couvre-joint, à triple rang de rivets.

"Q. 0,2—Cette valeur doit être ajoutée si les joints de la cir"conférence n'ont qu'un couvre-joint, à un seul rang de rivets.
"R. 0.1—Cette valeur doit être ajoutée si les joints de la cir"conférence ont deux couvre-joints, à un seul rang de rivets.

"S. 0.1—Cette valeur doit être ajoutée si les joints de la cir-"conférence sont croisés, et rivetés à triple rang de rivets,

"T. 0.2—Cette valeur doit être ajoutée si les joints de la cir-"conférence sont croisés, et n'ont qu'un seul rang de rivets.

"U. 0.25—Cette valeur doit être ajoutée quand les joints de la circonférence sont croisés, et que les joints sur la longueur ne sont pas tout à fait au-dessus ou au-dessous.

"V. 0.3—Cette valeur doit être ajoutée lorsque la chaudière st chauffée par les deux bouts, ou lorsquelle est d'une longueur extraordinaire, telle qu'une chaudière à carneaux, et

" lorsque les joints de la circonférence sont ajustés de la manière " indiquée plus haut aux paragraphes P, R, S. Mais si les joints

" de la circonférence sont dans les conditions mentionnées aux paragraphes A et T, l'indication V 0.3 devient V 0.4.

W* 0,4—Cette valeur doit être ajoutée lorsque les joints ne

" sont pas parfaitement croisés.

"X*0.4—Cette valeur doit être ajoutée lorsque la qualité du fer est douteuse, et que l'inspecteur n'est pas satisfait de cette qualité.

"Y. 1:0—Cette valeur doit être ajoutée si la chaudière n'a pas téé ouverte à l'inspection durant tout le temps de sa construction."

NOTA * Le Bureau de Commerce d'Angleterre estime la ténasité du fer à 47 000 livres par pouce carré de section.

Règle pour trouver la force des joints :

rous dans mais s'ils

rous dans mais s'ils

rous dans cord.

sur la lonta, et si ces

sur la lonont croisés sur la lon-

ble rang. sur la lonple rang. es joints sur

ta de la cirrivets. ata de la cirng de rivets. ts de la cirde rivets. nts de la cirrivets.

nts de la cire rivets. s joints de la longueur ne

la chaudière st d'une loncarneaux, et lo la manière s si les joints tionnées aux

les joints ne la qualité du sfait de cette

ndière n'a pas sa construc-

stime la téna-

"1-Le pas, diminué du diamètre du rivet, multiplié par 100, "et divisé par le pas, donne le percentage de la force des rivets " comparée avec la force de la tôle solide.

"2-L'aire des rivets, multipliée par le nombre de langs de "rivets multiplié par 100, et ce produit divisé par le pas multi-" pliée par l'épaisseur de la tôle, donne le percentage de la force " des rivets, comparée avec la force de la tôle solide.

"Dans les paragraphes marqués *, le nombre à ajouter peut "être augmenté à la discrétion de l'inspecteur, si la main-d'œuvre " ou la qualité des matériaux ne sont pas satisfaisantes ou parais-

" sent douteuses.

"Lorsque les tôles sont croisées, ou que les joints sont couverts " par un couvre-joint, les rivets sont exposés à être coupés entre "les deux fers, ce que l'on exprime par simple coupe ; mais "lorsque les tôles sont entre deux couvre-joints, alors les "rivets sont exposés à être coupés à deux endroits, par la pres-" sion tendant à séparer les pièces ; les rivets sont donc exposés " à une double coupe. Aussi, lorsque les rivets sont exposés à une double coupe, le percentage de force trouvé par la formule pré-" cédente, doit être multiplié par 1.75.

"En prenant la ténacité de fer à 60 000 livres au pouce carré " de section, on doit prendre le plus petit percentage ainsi trouvé " pour la force résistante du joint, et ensuite adopter le facteur

" de sûreté tel qu'il se trouve dans le tableau précédent.

" (60 000 × percentage de force du joint) × deux fois l'épaisseur " de la tôle, en pouces, et ce produit divisé par le diamètre inté-" rieur de la chaudière en pouces x le facteur de sûreté, donners " la pression allouée au pouce carré sur les soupapes de sûreté.

"Lorsque le perçage des tôles a lieu quand elles sont assem-blées, elles doivent être séparées pour qu'on puisse ôter le " morfil qui se fait au bord du trou, en le fraisant légèrement.

"On ne doit pas se servir de fer en barre pour faire des couvre-"joints; ils doivent être pris dans de la tôle d'une qualité an "moins égale à celle de la partie cylindrique du corps de la "chaudière; et pour faire les couvre-joints longitudinaux (ou "dans le sens de la longueur de la chaudière), la tôle doit être " coupée sur le travers de la fibre.

"Les trous de rivets dans les couvre-joints peuvent être per-"cés au foret ou poinconnés, selon que les tôles sont percées ou "poinconnées; et ils doivent être légèrement fraisés comme les

" tôles.

"Lorsque les couvre-joints sont simples, avec les trous poin-"connés, ils doivent être un huitième plus épais que la tôle

qu'ils recouvrent.

"Le diamètre des rivets ne doit pas être moindre que l'épais-" seur de la tôle du corps de la chaudière ; mais lorsque les tôles " sont minces, et que les joints sont croisés, ou qu'il n'y a qu'un "soul couvre-joint, le diamètre des rivets doit excéder l'épaisseur " des tôles.

"Les parties planes d'une chaudière soumises à une pression "extérieure, telles que le ciel du fourneau, ou la boîte à fu"mée, ou chambre à la combustion, doivent être supportées par

et des poutres rectangulaires, et pour trouver la pression de sû-

donnée: $\frac{\mathbf{C} \times \mathbf{h}^{9} \times \mathbf{E}}{(\mathbf{W} - \mathbf{P})\mathbf{D} \times \mathbf{L}} \quad \frac{\mathbf{Ch}^{9} \mathbf{E}}{(\mathbf{W} - \mathbf{P})\mathbf{D} \mathbf{L}}$

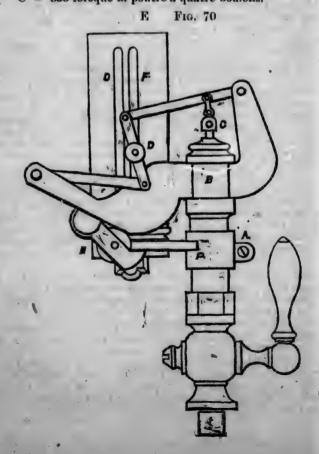
W....Largeur, en pouces, de la surface à supporter.

"P....Distance en pouces entre les boulons de support.
D....Distance de centre en centre entre les poutres.

L....Longueur des poutres en pieds
E....Epaisseur des poutres en pouces.
h....Hauteur des poutres en pouces.

"C = 500 lorsque la poutre n'a qu'un boulon au milieu.

"C = 750 lorsque la poutre a deux ou trois boulons.
"C = 850 lorsque la poutre a quatre boulons.



tru gia il a fau les

bou net

pres du i com 10 ll lbs d de 3

Il entre L'ajust vail elélog lèle a parti

augn

lies,
Male cracylin
trace
mosp

soit d foncti taton crayo ne pression poite à fuportées par sion de sûa nous est

orter. support. outres.

u milieu. ilons.

Indicateur de pression.

L'indicateur est un petit instrument, dont tout mécanicien en charge d'une machine à vapeur doit connaître l'usage; cet instrument est temporairement appliqué aux cylindres pour enregistrer la pression aux différents points de la course du piston; il a aussi l'avantage de pouvoir révéler tous les secrets ou les défauts de l'intérieur, comme tiroirs mal réglés, perte de vapeur par les tiroirs, fuite du côté du vacuum, etc.

Sa construction est très simple: c'est un petit cylindre renfermant un piston à frottement doux, attaché à un ressort à boudin.

Ce petit cylindre est mis en communication avec les deux bouts du cylindre de la machine alternativement, par des robinets spéciaux, et quelquefois avec la chaudière même.

Plus la pression est grande plus le ressort est comprimé.

La course due à l'élasticité du ressort étant très limitée, les pressions sont prises sur des échelles graduées suivant l'élasticité du ressort en usage; si une pression de 10 lbs au pouce carré comprime le ressort d'un pouce, alors 1 pouce sera l'échelle de 10 lbs tant que ce ressort sera en usage; ou si une pression de 30 lbs comprime le ressort d'un pouce, alors 1 pouce sera l'échelle de 30 lbs pour ce ressort.

Les indicateurs de Richard ont ordinairement 10 ressorts que l'on peut appliquer à discrétion : le No 1, peur mesurer les pressions de 15 livres et au dessous, depuis la pression atmosphérique augmentée de 10 livres ; le No 2, de -15 à +22½ livres ; le No 3, de -15 à +35 livres ; le No 5, de -15 à +60 livres ; le No 6, de -15 à +80 livres, etc.

Il faut avoir soin, en appliquant l'indicateur, de ne pas faire entrer le tuyau de prise trop loin dans le gros cylindre.

L'instrument porte un cylindre ou rouleau OF, sur lequel on ajuste un papier qui doit recevoir l'indication graphique du travail de la vapeur. La tête C du piston est articulée à un parallèle à celui du piston; le cylindre E reçoit son mouvement est parallèle à celui du piston; le cylindre E reçoit son mouvement d'une partie du balancier des pompes, par une corde passant sur des poulies, pour lui donner le mouvement réciproque.

Maintenant supposons l'instrument en place prêt à fonctionner, le crayon étant mis en contact avec le papier; supposons que le cylindre porteur du papier fasse deux ou trois tours; le crayon tracera une ligne droite, cette ligne est la ligne de la pression atmosphérique.

Ensuite retirons le crayon, et admettons la vapeur, soit du haut soit du bas du cylindre, par un des robinets, laissons la machine fonctionner quelques minutes pour réchauffer le cylindre, et constatons le travail ; fermons le robinet, et approchons de nouveau le crayon du papier ; l'instrument est alors prêt à servir.

Le robinet d'arrivée de la vapeur étant ouvert de nouveau, la vapeur agit également sur les deux pistons; et quand la vapeur est interceptée, l'effet produit sur le piston de l'indicateur est le même que sur le gros piston, et au retour de la course, le vacuum du gros cylindre est communiqué à l'indicateur, le ressort réagit, et force le pistor à descendre au-dessous de la ligne atmosphérique, à un point correspondant à l'arrière-pression du gros pieton.

Lorsqu'on admet la vapeur, le crayon trace une ligne perpendiculaire, et le porte-papier, mis en mouvement par la corde, fait passer le papier sous le crayon, qui trace une ligne droite montrant toute la force de la vapeur.

Mais après que la vapeur est interceptée la force décroît, le ressort réagit, et le crayon trace une ligne montrant la décroissance de la pression jusqu'à la fin de la course.

po B

jus

sei

est

sui teu

I

du vap

ligr

lign

D

long de la

unno

conq

ties

par

suppe

press vres,

peur,

dans

ces, in en F.

3/2 di

et ser

Quand la course est terminée, la vapeur s'est échappée dans le condenseur, le crayon est au bas de la carte, et le porte-papier commence son évolution contraire ; alors le crayon trace la ligne du vacuum en sens contraire de la ligne de la vapeur ; le tiroir ayant fermé la lumière, le crayon laissé libre remonte à sa hauteur primitive, prêt à recommencer.

Si le tiroir n'avait ni avance ni recouvrement, si le vacuum était parfait, ainsi que le fonctionnement de la machine (théoriquement), le diagramme serait le rectangle ABCD (fig. 71). ÈF serait la ligne atmosphérique, tracée quand tous les robinets sont fermés, et 1)C la ligne du vacuum ou vide parfait; AD serait la ligne de réception, AB la ligne de la vapeur, BC la ligne de l'échappement.

Si le tiroir avait de l'avance à contre-vapeur, la ligne de réception serait dans la direction aA; si le tiroir avait de l'avance à l'échappement, la ligne de l'échappement serait dans la direction Cg au lieu de BC.

La lumière de l'échappement est souvent fermée avant la fin de la course, pour produire une compression compensatrice au jeu des pièces; ce résultat est mis en dividence par l'hyperbole bc. Si le tiroir ouvrait trop tard, la ligne de réception serait dans la direction De, et si l'échappement ouvrait trop tard, la ligne serait Bp.

Ce nombre de lignes dans un seul diagramme est un cas extroordinaire, elles ne sont mises ici que dans le but d'en montrer le principe et le sens.

En pratique, la ligne du vacuum d'un diagramme serait os, et la distance perpendiculaire entre cette ligne et celle du vacuum parfait est égale à l'arrière-pression. nouveau, la la vapeur ateur est le e, le vacuum ssort réagit, e atmosphédu gros pis-

ne perpendia corde, fait droite mon-

ce décroît, le nt la décrois-

appée dans le porte-papier trace la ligne eur; le tiroir onte à sa hau-

e vacuum était éoriquement), serait la ligne fermés, et IIC ligne de récep appement.

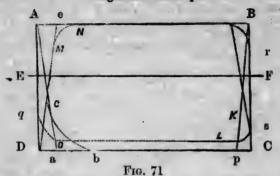
igne de récepde l'avance à ns la direction

e avant la fin npensatrice au ar l'hyperbole ion serait dans tard, la ligne

en mentrer le

e serait 08, 01

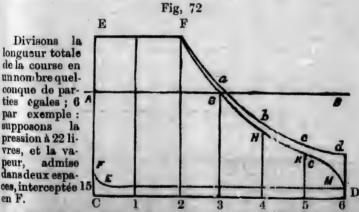
Diagramme théorique



Si le tiroir est bien réglé, le coin A sera carré ou à angle droit, pourvu que les passages soient d'une grandeur suffisante : le coin B est un peu arrondi depuis le point ou commence l'échappement jusqu'en g; le coin s doit être carré ou à peu près. Agrso représente un bon diagramme, pour une machine sans détente.

Dans les machines à détente, la courbe théorique de l'expansion est une hyperbole. La méthode pour former la courbe a été enseignée dans le chapitre de l'expansion (Fig. 60); cependant la suivante sera très utile, en rapport avec les diagrammes d'indicateurs.

Dans la figure 72, AB est la ligne atmosphérique, CD la ligne du vacuum parfait, CE la ligne de réception, EF la ligne de la vapeur; la vapeur est interceptée en F; alors le crayon trace la ligne hyperbolique Fabcd, qui est la ligne de l'expansion. Cette ligne est ici tracée suivant la loi de Mariotte.



Lorsque la vapeur sera au troisième espace, le volume sera le 3/2 du volume primitif, et la pression aura diminué en proportion et sera les 2/3 de 22, ou 14 livres 2/3; à la quatrième division, le volume sera double, et la pression sera la \(\frac{1}{2} \) de 22, ou 11

livres. A la cinquième division, le volume sera les 5/2 du premier, et la pression sera 2/5 de 22, ou 8 livres 4/5, et ainsi de suite.

trou

n'av

tout

+20

pou

être

du t

résu.

la co

dans

lindr nivel

M

L'a

Co

livres

parco

pouve

040 li est 27

Por

moye

ou bie

et le s

Ex. 2827,4

Le

Ex. de cou bout d consui

pour c

charbo

de 23

vapeu

l'espac

porter la lign

pressi

La

736,8.

Le fetre to d'eau puisse surer dans u La fe chaud livre co

L

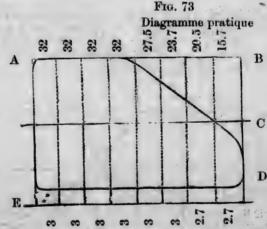
Par les points ainsi trouvés, traçons la ligne Fabcd. La figure EFabcdDC renferme le diagramme théorique pris d'une machine portant 7 livres de pression au manomètre, la vapeur étant interceptée au à de la course.

La courbe tracée par l'indicateur est généralement au-dessous de la courbe théorique; cela est dû à la dilatation de la vapeur dans les passages et dans l'espace libre; mais si elle est beaucoup plus basse, c'est l'indice qu'il y a fuite de vapeur autour du piston ou à l'échappement.

Si la courbe pratique était au-dessus de la courbe théorique, alors il y aurait fuite de vapeur-par le tiroir puisque la vapeur s'introduirait dans le cylindre après la fermeture supposée du

Dans un diagramme pris d'une machine à haute pression, tout le tracé serait au-dessus de la ligne atmosphérique, la distance entre la ligne de l'échappement et la ligne atmosphérique serait égale à l'arrière-pression causée par la résistance de l'atmosphère, par la vapeur comprimée dans le cylindre, et par le défaut de liberté dans l'échappement.

De toutes les qualités de l'indicateur, la plus importante est la facilité qu'il fournit de trouver la pression moyenne de la vapeur durant la course du piston.



Ex.—ABCDE (figure 73) représente un diagramme sur lequel nous nous proposons de trouver la moyenne de la pression. Divisons la ligne atmosphérique en un nombre quelconque de parties égales, élevons des perpendiculaires aux divers points de division. Ensuite mesurons, avec une échelle, la pression effective entre les perpendiculaires. (1)

⁽¹⁾ Nora. Les échelles annexées aux indicateurs sont ordinairement divisées en dixièmes; mais on peut diviser à volonté.

uite.
La figure
machine
cant inter-

u-dessous la vapeur beaucoup du piston

théorique, la vapeur pposée du

sion, tout la distance ique serait tmosphère, défaut de

tante est la le la vapeur

D

ne sur lequel ession. Divite de parties de division. ive entre les

ont ordinal

En mesurant entre les deux premières perpendiculaires, nous trouvons 32 livres; mais l'arrière-pression est de 3 livres, donc nous n'avons que 29 livres de pression effective. En mesurant entre toutes les perpendiculaires nous aurons, $29+29+29+29+29+24.5+20.7+17.8+13\div 8=24$, moyenne de la pression effective au pouce carré sur le piston.

La pression moyenne de l'autre bout du cylindre doit aussi être prise en considération, pour qu'on puisse avoir la moyenne du tout; s'il y a une différence, on prend la moyenne des deux résultats En faisant le calcul, il faut ajouter à la longueur de la course, l'espace libre dans lequel la vapeur se dilate comme dans le reste du cylindre.

Maintenant, supposons que ce diagramme soit pris d'un cylindre de 60 pouces de diamètre, et de 10 pieds de course, la manivelle faisant 20 révolutions par minute.

L'aire du piston = $2827,4 \times 24$; pression moyenne.... 67 857,6

Comme la vitesse est de 20 révolutions par minute, la distance parcourue par le piston sera $10 \times 2 \times 20$ ou 400 pieds. Donc, le pouvoir déployé par la machine est égal à 67 857,6 \times 400 = 27 143 040 livres à un pied de haut par minute, et la force en chevaux est 27 143 040 \div 33 000 = 822,5.

Pour avoir le pouvoir effectif, il faut soustraire de la pression moyenne, la pression nécessaire pour équilibrer les frottements; ou bien, trouver le pouvoir absorbé par les résistances passives, et le soustraire du total.

Ex.—Si 2 livres $\frac{1}{3}$ sont absorbées par les frottements, alors, $2827.4 \times 2.5 \times 400 \div 33~000 = 85.7$ chevaux.

Le pouvoir effectif en forces de chevaux est 822,5 – 85,7 ou 736.8.

Le pouvoir d'une chaudière en forces de chevaux peut aussi être trouvé par un diagramme d'indicateur. Chaque pied cube d'eau évaporé par heure est considéré comme répondant à une puissance d'un cheval. Par le diagramme nous pouvons nous assurer du nombre de pieds cubes de vapeur passés par le cylindre dans une heure.

La manière ordinaire de calculer la puissance productive d'une chaudière, est de relever le nombre de livres d'eau évaporées par livre de combustible.

Ex.—Un cylindre a 63 pouces de diamètre; on compte 3 pieds de course et 60 révolutions par minute; l'espace libre à chaque bout du cylindre est de ½ pouce; 1500 livres de charbon sont consumées par heure; la perte due à l'échange de l'eau est de 15 pour cent: combien de livres d'eau sont évaporées par livre de charbon consumé?

La vapeur est interceptée au 1 de la course avec une pression de 23 livres; alors rous aurons, à chaque coup de piston, de la vapeur à la pression de 23 livres, emplissant 2 du cylindre plus l'espace libre du bout. Or pour obtenir la pression finale il faut porter l'espace libre au delà de la course du piston, et continuer la ligne de l'expansion jusqu'à ce point; dans le cas présent la pression finale est 4,0833 livres au-dessus d'un vacuum parfait;

alors, à chaque coup du piston, nous avons un plein cylindre de vapeur plus la partie libre, à une pression de 5 livres.

En prenant pour base du calcul la fraction du cylindre pleine de vapeur, nous perdrons toute la vapeur que peut avoir laissée passer un mauvais tiroir. Dans le second cas, nous perdrons la vapeur condensée dans le cylindre, et qui a passé autour du piston, mais l'erreur qui en résulte n'est pas suffisante pour nuire à l'exactitude des conséquences que l'on peut déduire de l'examen d'un diagramme. Cependart la dernière méthode est la plus correcte. Dans tous les cas, il est impossible d'obtenir toute la vapeur produite, car la perte par les fuites ne peut être calculée.

Alors nous prendrons la pression finale pour cet exemple.

La quantité de vapeur passée à chaque coup du piston sen égale à la capacité du cylindre, plus l'espace libre.

21.647 × 4.0833 = 87,39 pieds cubes

Révolutions dans une heure : $60 \times 2 \times 60 = 7200$ coups de piston

donc, $87,39 \times 7200 = 629$ 208 pieds cubes de vapeur par heure. Le volume de vapeur relatif à l'eau à une pression de 5 livres, est de 4769; 629 208 ÷ 4769 = 131.93 pieds cubes d'eau évaporée par heure. Un pied cube d'eau salée pèse 64,3 livres ; 131,93 × 64,3=8 483,1 livres d'eau évaporées par heure.

Les 1500 livres de charbon consommées par heure évaporent cette eau et chauffent l'eau éjectée, mais on alloue 15 pour cent de perte pour l'eau éjectée :

1500— $(1500 \times 0,15) = 1275$ livres de charbon pour évapore 8 483,1 livres d'eau.

 $8483,1 \div 1275 = 6,66$ livres d'eau évaporées par une livre de charbon.

Ou par cet autre moyen: 1500 livres de charbon évaporent 8 483,1 livres d'eau; alors une livre de charbon évaporera 8 483,1 ÷ 1500 ou 5,66 livres d'eau; mais nous avons 15 pour cent de chaleur perdue, et 5,66 aivres d'eau ne représentent que 85 pour cent de l'efficacité du charbon; l'eau évaporée par livre de charbon égale 5,66 × 100 ÷ 85 = 6,66 livres.

Tiroir réglé par l'Indicateur

Les diagrammes suivants sont mal formés dans le but de faire ressortir les défauts, tels que : l'excentrique mal placé sur l'axe, les tiges des tiroirs de mauvaise longueur, le plus ou le moins d'avance à contre-vapeur, etc, etc ; mais ils ne montrent pas les erreurs causées par l'eau, ni par la vapeur condensée dans le cylindre, etc.

La ferme la figu trop t trouv cylindre de

dindre pleine avoir laissée perdrons la utour du pispour nuire à de l'examen it la plus cortoute la vae calculée.

cemple. piston sen

eur par heure. n de 5 livres, l'eau évaporée livres ; 131,93

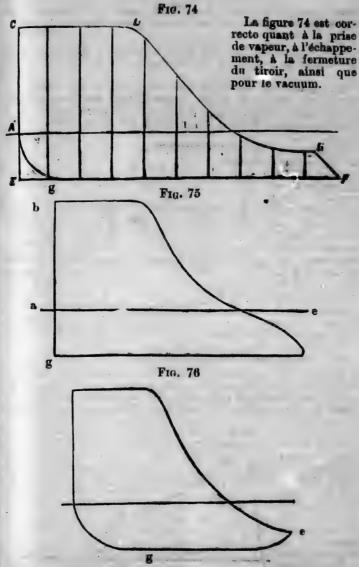
are évaporent e 15 pour cent

our évaporer

une livre de

on évaporent porera 8 483,1 pour cent de t que 85 pour livre de char-

but de faire cé sur l'axe, le moins d'arent pas les dans le cylin-



La figure 75 fait voir que l'échappement s'ouvre trop tôt, et ferme trop tard; mais que l'avance à contre-vapeur est bien juste; la figure 76 fait voir que l'échappement s'ouvre trop tard et ferme trop tôt; en examinant la figure 74, on remarque que le point g se trouve plus à gauche que dans la figure 76; mais si le point g se trouvait beaucoup plus à gauche comme dans la figure 75, l'échap-

pement serait fermé trop tard; il n'y aurait pas de compression, et il s'en suivrait une secousse à chaque coup de piston.

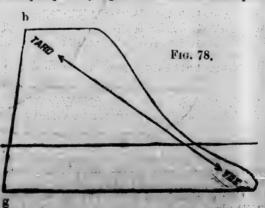
Dans le cas de'lt figure 75, il faut ajouter au tirpir du côté de l'échappement ; et dans le second cas, il faut lui ôter.

Si le point g est beaucoup plus sur la droite, la couve de la compression rencontre la ligne atmosphérique avant la fin de la course; alors la ligne de réception sera inclinée comme dans la figure 77, au lieu d'être verticale comme dans la figure 74.

L'inclinaison de tte ligne ight a dun angle algu, indique toujours trop . d'avance à contre-vapeur, comme Thohap-Tain: trop to w indique que a tige de l'exce trique es trop courte . car - 65. roir est trop bes dans une machine verticale.

Dans la figure 74, si le point g était plus sur la gauche, ou sur la dernière ligne, il n'y aurait pas de compression, et l'admission serait retardée en proportion, alors la ligne de réception serait inclinée en formant un angle obtus, et paraîtrait comme dans la figure 78, ce qui indique qu'il n'y a pas d'avance à contre-vapeur.

Dans la figure 79, le tout est trop tôt, c'est l'indice que l'excentrique est trop avancé sur l'axe: il faut le reculer. Le trop d'avance à contre - vapeur a pour effet d'augmenter la compression,



qui pro dro les sièg

So, 1 trop b; a poin l'éc aussi peu ce avan triqu

Da moye que d Da

savoi pour surme qui o tiroir et à d gures tard, Dans que d que q

I.a. mauva i ce q chauf ompression,

du côté de

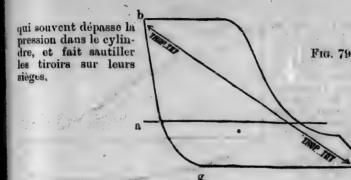
ouvbe de la la fin de la mo dans la la 74.

Fig. 77

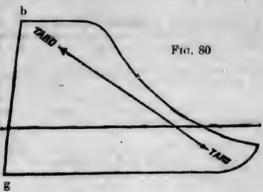
iche, ou sur l'admission ption serait

me dans la

tre-vapeur.



Dans la figure 80, le tiroir ouvre trop tard au coin h; alors il n'y a point d'avance, l'échappement aussi, ouvre un peu tard; dans ce cas, il faut avancer l'excentrique sur l'axe.

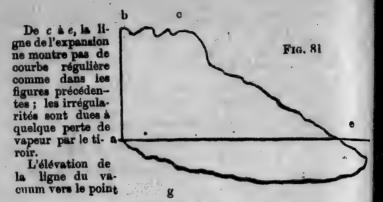


Dans les figures 77 et 78, les erreurs sont corrigées par le moyen d'une cale; mais dans les figures 79 et 80 c'est l'excentrique qui a déterminé les erreurs.

Dans l'examen des diagrammes, la plus grande difficulté est de savoir auquel des deux moyens mentionnés on doit avoir recours pour rectifier les erreurs; soit les cales ou l'excentrique: pour surmonter cette difficulté, il suffit d'examiner les diagrammes qui ont des flèches: ces flèches pointent vers les ouvertures du tiroir, à gauche en haut, vers le point d'admission de la vapeur, et à droite en bas, vers l'ouverture à l'échappement. Dans les figures 77 et 78, une des lumières ouvre trop tôt, et l'autre trop tard, cela indique que c'est aux cales qu'il faut avoir recours. Dans la figure 79, les deux lumières s'ouvrent trop tôt, tandis que dans la figure 80, le tout est trop tard; alors c'est l'excentrique qui doit corriger ces erreurs.

Les irrégularités de la figure 81 servent à montrer les erreurs provenant de plusieurs autres causes.

La ligne ondulée entre b et c est causée par la réaction et le mauvais fonctionnement du ressort de l'indicateur; cela est du à ce que l'indicateur n'était pas bien préparé, ou pas assez réchauffé.

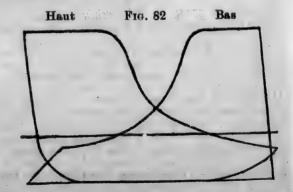


g, indique que le condenseur est trop chaud; soit par manque d'eau, soit parce que la pompe à air est en mauvais état, soit par suite d'une fuite quelque part.

Les nombreuses petites ondulations font voir que l'indicateur est malpropre.

Tous les diagrammes précédents sont supposés avoir été pris d haut d'un cylindre vertical.

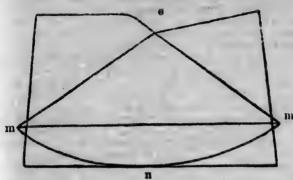
La figure 71 (page 227) montre deux diagrammes sur la mêm carte, mais vu que ce sont des diagrammes théoriques, qui n'in diquent aucun défaut particulier, nous donnons ici trois es emples à étudier.



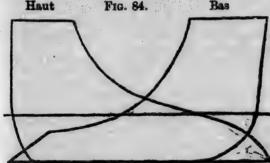
La figure 82 réprésente trop d'avance à contre-vapeur en ha et pas assez en bas; il faut une cale au pic de la tige de l'exc trique. Comparons ceux-ci avec les figures 77 et 78. Da il fau perd étran courh l'écha l'écha

Dans nais il 'axe po noitié,

La re osée d énéral idérat La re lle aug Ce ré Fra. 83



Dans la figure 83, tontes les ouvertures fonctionnent trop tard; il faut avancer l'excentrique sur l'axe (voir Fig. 80). Le tiroir perd la vapeur. L'abaissement de b à e indique que la vapeur est étranglée au passage par la petitesse des conduits. Les deux courbes mn ont pour causes de difformité, l'ouverture tardive à l'échappement, pour une part, mais principalement le passage de l'échappement, qui est trop petit.



Dans le cas présent, l'avance à contre-vapeur est bien en haut, nais il y en a trop au bas; alors il faut reculer l'excentrique sur axe pour la moitié de la différence, et ôter une cale pour l'autre moitié.

Relation du pouvoir avec la vitesse

La résistance qu'éprouve un vaisseau dans sa marche, est comosée de la résistance de l'atmosphère et de celle de l'eau. Mais énéralement la résistance de l'atmosphère n'est pas prise en conidération, parce que les conditions en sont trop variées. La résistance de l'eau est représentée par une loi constante :

lle augmente en raison du carré de la vitesse du vaisseau, Ce résultat est établi par l'expérience et par la théorie.

1.

it par manque état, soit par

ue l'indicateu

voir été pris d

nes sur la mêm riques, qui n'is ns ici trois e

e-vapeur en ha la tige de l'exo t 78. La théorie de la résistance de l'eau est que le pouvoir requis pour déplacer l'eau par un vaisseau varie suivant la vitesse; puisque la résistance est en raison du carré de la vitesse, pour une vitesse de 2 nœuds à l'heure, la résistance sera 4, et si la vi-

tesse est augmentée de 1 nœud, la résistance sera 9.

Il faut remarquer que ces nombres réprésentent simplement les relations entre les résistances résultant des différentes vitesses d'un vaisseau; mais ils ne disent rien de la résistance actuelle. La forme du vaisseau détermine la quantité de surface offrant résistance à l'eau; un vaisseau avec des lignes très fines à l'avant, offrira moins de résistance qu'un autre d'un déplacement égal au milieu, avec des lignes plus arrondies. Cependant, avec un vaisseau d'une forme quelconque, la résistance est en raison du carré de la vitesse. La densité de l'eau a aussi son influence. A l'eau salée un vaisseau éprouvera plus de résistance qu'à l'eau douce pour la même immersion; mais comme la densité de l'eau douce est moins grande que celle de l'eau salée, l'immersion sera plus grande, à l'eau douce; et pour le même vaisseau, la résistance à la marche sera la même.

La détermination de la section offrant résistance au passage dans l'eau, est plutôt du domaine du charpentier que du mécanicien; c'est pourquoi nous nous occupons seulement des relations.

Maintenant considérons le pouvoir nécessaire pour augmenter

la vitesse d'un vaissseau.

Les pouvoirs nécessaires pour produire deux vitessas données sont entre eux comme les cubes des vitesses; ce fait est établi par l'expérience et par la théorie. L'augmentation de la vitesse du vaisseau nécessite une augmentation de pouvoir, en proportion directe de l'augmentation de la résistance; mais la résistance croît en raison du carré de la vitesse; alors le pouvoir total déployé par la machine est égal au total des résistances des vitesses, ce qui est en raison des cubes des vitesses.

Evidemment, si l'on double la vitesse d'un vaisseau, la résistance sera quatre fois aussi grande, et le pouvoir requis sera huit

fois aussi grand que le premier pouvoir déployé.

Mais comme la consommation de combustible est en proportion du pouvoir déployé, il nous sera facile de trouver le pouvoir, ou le combustible nécessaire à une augmentation de vitesse, connaissant les conditions de la première vitesse.

Ex.—Supposons qu'un vaisseau consomme 25 tonnes de charbon par journée de 24 heures, en déployant un pouvoir de 500 chevaux, avec une vitesse de 9 nœuds : quelle sera la quantité de combustible, et quel sera le pouvoir requis, pour obtenir une vitesse de 11 nœuds ?

Suivant la loi constante, que les pouvoirs sont entre eux comme les cubes des vitesses, on a: 9³: 11³:: 500: 912,9....forces de

chevaux requises.

Et 93: 113:: 25: 45,6....tonnes de charbon par jour.

En considérant la grande augmentation de pouvoir nécessaire pour obtenir une si petite augmentation de vitesse, il est évident qu'on produira beaucoup d'épargne en réduisant un peu la vitosse tion

Ex matic en su avec

primi tible Il e férent avec obtier

la vit

vaisse Ain dont l avec l à la d grand impor cien,

Lor. être 1

moitié
Un
se, ma
la plus
Com
de la v
actuell
de rédr
point e

Ex.nœuds
déploye
Il est
Par con
rant, et

du cou

Le pe ou 729. Pouv tvoir requis la vitesse : itesse, pour , et si la vi-

plement les tes vitesses ce actuelle, face offrant as à l'avant, nent égal au vec un vaisson du carré ice. A l'eau a l'eau douce e l'eau douce e l'eau douce on sers plus présistance à

e au passage e du mécaniles relations, r augmenter

essas données fait est établi de la vitesse ir, en proporla résistance roir total dédes vitesses,

eau, la résisquis sera huit

en proportion e pouvoir, ou esse, connais-

nnes de charuvoir de 500 a quantité de otenir une vi-

re eux commeforces de

jour. ir nécessaire il est évident in peu la vitesse. Ce point est d'une grande importance, et mérite une attention particulière ; les mécaniciens ne sauraient trop l'étudier.

Ex. 2.—Supposons qu'il soit nécessaire de réduire la consommation à 20 tonnes par jour ; quelle sera la différence de vitesse, en supposant que la vitesse actuelle soit de 12 nœuds à l'heure, avec une consommation de 30 tonnes par jour ?

Etablissons la proportion:

30:20::12*:10,5°. 12-10,5 ...1,5 need.

Donc la vitesse sera réduite de 1 nœud 1, soit de 1 de sa valeur primitive ; de plus, il y aura une épargne d'un tiers du combus-

tible ou 33 pour cent.

Il est prouvé, par l'expérience, que, de deux vaisseaux de différentes grandeurs, construits sur un même modèle, avec des pouvoirs proportionnés à leurs grandeurs, le plus grand obtiendra une plus grande vitesse que l'autre ; l'augmentation de la vitesse semble varier comme la racine carrée de la longueur du vaisseau.

Ainsi pronons deux vaisseaux construits sur le même modèle, dont le plus grand a quatre fois la capacité et le pouvoir du petit, avec le double de la longueur, la différence des vitesses sera égale à la différence des racines carrées de 2 et de 1; la vitesse du plus grand sera 1 fois et § celle du petit. Cette question étant d'une importance plus grande pour le constructeur que pour le mécanicien, nous lui laisserons ce sujet à étudier.

Lorsqu'un vaisseau marche contre un courant, sa vitesse doit être l fois ½ celle du courant, pour que la vitesse effective soit la

moitié de celle du courant.

Un vaisseau peut quelquefois dépasser de beaucoup cette vitesse, mais la théorie et l'expérience ont prouvé que c'est la vitesse

la plus économique.

Comme nous avons vu que le pouvoir varie en raison du cube de la vitesse, alors le pouvoir requis sera égal au cube de la vitesse actuelle, divisé par la vitesse effective. Le but de la question est de réduire le pouvoir requis, à son minimum d'efficacité. Ce point est obtenu lorsque la vitesse du vaisseau est l fois ½ celle du courant.

Ex.—Supposons qu'un vaisseau marche contre un courant de 6 nœuds à l'heure; quelle doit être la vitesse du vaisseau pour déployer le moins de pouvoir possible?

Îl est évident, par la règle, que la vitesse sera de 9 nœuds. Par comparaison, essayons d'autres vitesses contre le même courant, et voyons laquelle exigera le moins de pouvoir.

9-6=3... vitesse effective du vaisseau.

Le pouvoir requis pour produire cette vitesse est le cube de 9 ou 729.

Pouvoir requis pour l'avance du vaisseau....729 ÷ 3 ou 243.

Pour une vitesse de 10 nœuds : Pouvoir requis $10^s \div (10-6) = 250$ Pour une vitesse de 11 nœuds : Pouvoir requis $11^s \div (11,6) = 266,2$ Done, le pouvoir requis augmente pour toutes les vitesses audessus de 9 nœuds.

Essayons d'autres vitesses au-dessous de 9. Pour une vitesse de 8 nœuds : Pouvoir requis $8^s \div (8-6) = 256$ Pour une vitesse de 7 nœuds : Pouvoir requis $7^s \div (7-6 = 343)$

Ainsi, nous avons la preuve que la vitesse la plus économique contre un courant est 1 fois à la vitesse de ce courant.

Racine cubique

Nous avons évité autant que possible les calculs qui nécessitaient l'extraction de la racine cubique jusqu'à ce dernier article; mais, vu qu'il est impossible de s'en dispenser totalement, nous en donnons ici la règle.

1. Pour extraire la racine cubique d'un nombre, on le partage en tranches de trois chiffres, en allant de droite à gauche. Le nombre de ces tranches est exactement le même que celui des chiffres de la racine.

2. On cherche quel est le plus grand cube contenu dans la première tranche à gauche; on écrit la racine, on en porte le cube sous la première tranche, et l'on soustrait.

3. A la droite du reste, on abaisse la seconde tranche, pour es

former un dividende.

4. A la gauche et à distance, on écrit le triple du carré de la racine trouvée, et on y ajoute deux zéros à droite ; ce nombre le diviseur.

5. On cherche combien de fois le dividende contient le seur, et on écrit ce chiffre à la droite de la racine déjà trouvée.

6. Pour compléter le diviseur, on ajoute, à la droite du triple de la racine, le dernier chiffre trouvé, et ce nombre, multiplié par le dernier chiffre, doit être ajouté au triple du carré augmenté de deux zéros ; la somme de ces nombres est le véritable diviseur.

7. On multiplie ce diviseur par le dernier chiffre de la racine, et on soustrait le produit du dividende; s'il y a un reste ca abaisse la tranche suivante à la droite de ce reste, pour former un nouveau dividende.

8. Pour préparer un nouveau diviseur, on ajoute deux zéros à la droite du triple du carré de la racine déjà trouvée, ensuite on complète le diviseur de la manière enseignée au No 6; et ainsi de suite, jusqu'à ce que toutes les tranches soient abaissées.

Mais si, après toutes les tranches abaissées, il y a un reste, et si l'on désire avoir des décimales, on abaisse trois zéros à chaque

Ex. 1.—Quelle est la racine cubique de 157 464 ?

Le pius grand cube est 125,

dont la racine est 5.

Triple carré de 5....5×5×3=7500

32464 32464 10

Triple de la racine....15, avec le dernier chiffre à droite,

vitesses an-

 $154 \times 4 = 616, +7500 = 8116, \times 4 = 32464$ Done la racine cubique est 54,

économique

qui nécessi-

rnier article; element, nons

on le partage à gauche. Le que celui des

u dans la pre-

porte le cube

anche, pour en

du carré de la ce nombre

ntient le

éjà trouvée. roite du triple s, multiplié par arré augmenté table diviseur.

re de la racine,

a un reste ca

e, pour former

Ex. 2.—Quelle est la racine cubique de 12,326 391 ? $2^{8} = 2 \times 2 \times 2 = 8$ $3^8 = 3 \times 3 \times 3 = 27$

Le nombre 12 étant entre 8 et 27, la racine cherchée est entre 2 et 3; c'est 2 et une fraction.

12.227 391(2.31

4.326 divisé par 1.200 4,167

159 391 divisé par 15.87 159 391

 $2^2 \times 3 = 4 \times 3 = 12 \dots 1.200$ $2 \times 8 = 6 \quad 6 \times 3 \dots$ 3.

1 389

4 167

2.3 2.3

69

4.6

5.29

 $\times 3$

15.87. .15.8700 23×8 .

15,9391

15,9391

deux zéros à la ée, ensuite on 6; et ainsi de

ra un reste, el zéros à chaque

Ex. 3.—Quelle est la racine cubique de 1 728?

1 728(12

0 728 divisé par 300 728

de

ra.

qu:

par

tre

cat

est poi

tier

Pou

du bal

baisser

en E.

la lign

de l'ax

de l'ax

tion bb

direction

serait o

rence 8

tête du

La racine carrée de la racine carrée d'un nombre est la racine quatrième.

La racine carrée de la racine cubique d'un nombre est la racine

La racine cubique de la racine cubique d'un nombre est la racine neuvième.

Les autres racines s'obtiennent par le moyen des logarithmes : le plus souvent, c'est aussi par logarithmes que l'on obtient les racines cubiques et même les racines carrées.

Rem. Les nombres 376 et 625 élevés au carré, au oube, ou à la quatrième puissance, donnent des résultats qui se terminent toujours par ces mêmes nombres. Il n'y a pas d'autres nombres qui jouissent de cette propriété; on est encore à chercher la raison de cette singularité.

Erection d'une machine dans un bateau

Dans la construction d'un bateau à vapeur, toutes les dimensions nécessaires à l'érection de la machine à bord sont données au constructeur par le mécanicien.

Dans l'érection d'une machine à balancier le mécanicien érecteur doit d'abord vérifier les lignes placées par le constructeur : or pour vérifier ces lignes, voici la règle.

Une première ligne tendue sur le pont, du centre de l'étrave au

centre de l'étambot, pour trouver le centre du vaisseau.

Une seconde ligne tendue à angle droit avec la première, représentant le centre des axes ; le niveau de cette ligne transversale est réglé sur le haut de chaque côté du vaisseau ; du point d'intersection de ces lignes, on descend jusque sur la carlingue, par une ligne perpendiculaire à la transversale, ce point correspond au centre de la largeur du vaisseau ; par ce point, sur la carlinque, on tend une autre ligne parallèle à la première, à distance illimitée, et aux deux extrémités de cette ligne, on place des points de repère pour future référence.

La ligne perpendiculaire sert à vérifier le niveau transversal des carlingues; en dernier lieu on élève une ligne perpendiculaire au niveau longitudinal des carlingues, passant par le point d'inter-ection des deux premières lignes, et on place sur la carlingue un point de repère, qui est le centre de l'axe (en longueur). Ainsi les lignes sont vérifiées, et les points de départ fixés pour l'érec-

tion.

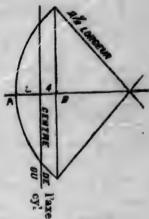
Maintenant plaçons les autres points nécessaires. Le centre de l'axe étant placé le premier, le second point à fixer est le centre du balancier, pour une machine dont le balancier est élevé; or, pour trouver ce point, il faut diviser par 10 la hauteur de l'arc formé par la marche du balancier, et soustraire 6 de ces divisions de la moitié de la longueur du balancier; le raste est égal à la distance du centre des axes au centre du balancier.

Fro. 89

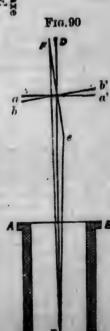
Figure 89. AB....hauteur de l'arc, qui doit être divisée par 10, dont 6 parties en dehors de la ligne du cen-

tre de l'axe ou du cylindre.

Or la même distance, portée du côté opposé au centre du balancier, est le centre du cylindre; après ces points trouvés, on procède à l'érection.



Pour faire la preuve du niveau de l'axe du balancier, il suffit de l'élever ou de le baisser avec une ligne fixe au bas du cylindre en E. Alors, si l'axe du balancier est bien, la ligne paraîtra comme ED, et le centre de l'axe sera en a'; mais si la ligne du centre de l'axe du balancier était dans la direction bb', le balancier baissé, la ligne dans la direction Ee, et le balancier élevé, la ligne serait dans la direction EF, alors la différence serait visible sur la ligne AB, à la tête du cylindre.



nombres qui her la raison ateau

at la racine

logarithmes:

obtient les

cube, ou à la rminent tou-

sont données

canicien érecconstructeur :

de l'étrave au jeau.
emière, reprétransversale lu point d'incarlingue, par t correspond la carlinque,

istance illimi-

des points de

u transversal erpendiculaire e point d'inir la carlingue gueur). Ainsi pour l'érec-

scond point

Pour l'érection d'une machine à hélice, vu que toute la machine est sur une même fondation, il s'agit tout simplement de mettre la ligne du centre de l'axe de l'hélice parallèle à la ligne de flotaison, tout en observant l'usage des quatre premières lignes mentionnées dans la vérification précédente.

20

2 c

car

livi

L

tran

pren

com

riété

roue

malg

par s

son .

Roue

1.

L'a

d'une

la ma

roue :

repré

peller

la vit

Ex. milles tre du

Dis

La

Le cercle

Le 1

Règi

par 88

lution

effecti

Ex.

consta

12= 6

sera d

L

Dans tous les cas, la ligne des tubes des chaudières doit être pa-

rallèle à la flotaison.

Dans un batea : à roues, il est nécessaire de vérifier au moins une fois par année it position des arbres des roues, du balancier

et du cylindre.

Trois lignes sont nécessaires pour cette opération; l'une, du fond du cylindre à la tête du balancier; une autre, du bout opposé du balancier, passant par le centre des arbres, et parallèle à la ligne du cylindre; ces deux lignes servent à vérifier les positions du balancier et du cylindre; une troisième ligne, horizontale autant que possible, passant par le centre du cylindre et le centre des arbres.

Ces deux dernières lignes sont celles qui vérifient les positions des axes. Il est évident que si les axes sont en ligne, la manivelle, en faisant un tour, doit passer à égale distance de ces lignes, soit au haut soit au bas, à l'avant et à l'arrière ; si, en mesurant aux quatre différents points, la distance de la ligne perpendiculaire à la manivelle est plus grande en haut qu'en bas, alors l'axe est plus bas à l'extérieur : ainsi des autres points. Alors pour trouver la quantité nécessaire dont l'axe doit être élevé, avancé ou reculé, établissez la proportion suivante :

 $M:A: \frac{1}{2}d:x$ Ou: la longueur de la manivelle est à la longueur de l'axe,

comme la demi-différence est à l'élévation à donner.

Ex.—Si une manivelle de 5 pieds passe à ½ pouce plus près de la ligne en bas qu'en haut, et si la longueur de l'axe est 21 pieds, quelle est l'élévation nécessaire à l'extérieur?

0.25 = la ½ différence 5:21:0.25:x...1.05 pouce

La pression exercée sur les coulisses est à la pression exercée sur le piston, comme la longueur de la manivelle est à celle de la bielle, pour les machines à action directe.

Ex.—Un piston a 45 pouces de diamètre, avec une pression de 30 livres au pouce carré ; la manivelle a 21 pouces, la bielle 7 pieds 6 pouces, la surface des coulisseaux 11 pouces sur 9 ; quelle est la pression au pouce carré sur les coulisseaux?

 $45^{\circ} \times 0.7854 \times 30 = 47713.05$ livres sur le piaton. Ainsi 90:21::47713.05: la pression sur la coulisse, ou i

11 133,045 livres.

Coulisseau 11 × 9=99 pouces carrés

Pression au pouce carré....1! 133,045 ÷ 99=112 455 livres.
Pour une machine à balancier, la pression sur les coulisses est à celle du piston, comme la hauteur de l'arc excédant la ligne de centre est à la longueur des bielles latérales.

e la machine nt de mettre ne de flotailignes men-

doit être pa-

ier au moin du balancier

n; l'une, da a bout opposé et parallèle rifier les posigne, horizoncylindre et le

c les positions gne, la manie de ces lignes, , en mesurant e perpendicubas, alors l'axe . Alors pour élevé, avancé

neur de l'axe,

e plus près de ce est 21 pieds,

ession exercés est à celle de

me pression de s, la bielle 7 sur 9 ; quelle

iston. coulisse, ou i

455 livres. s coulisses est nt la ligne du Ex.—Un piston a 38 pouces de diamètre avec une pression de 20 livres; hauteur de l'arc 8 pcs, longueur des bielles 7 pds 6 pcs, 2 coulisseaux de 8 pouces sur 2½; quelle est la pression au pouce carré sur les coulisseaux?

 $38^{2} \times 0.7854 \times 20 = 22$ 682 livres sur le piston.

Ainsi 90:8::22 682: la pression sur les coulisses ou 2014,4 livres.

Coulisseaux.... $8 \times 2.5 \times 2 = 40$.

: 2014,4:40=503,8 livres au pouce carré.

Roues à aubes

L'introduction de la vapeur dans la navigation nécessitait un transmetteur spécial du travail moteur, et la roue à aubes a été le premier transmetteur employé; il a été considéré longtemps comme le seul moyen possible de locomotion des bateaux à vapeur,

Le proprès marchant toujours, donna naissance à certaines variétés de roues. Parmi ces variétés, en petit nombre d'ailleurs, la roue à aubes mobiles a été adoptée de préférence à toute autre, malgré son grand poids, et les réparations fréquentes nécessitées par sou mécanisme. Le peu de succès obtenu par l'hélice dès son apparition l'avait presque fait jeter dans l'oubli.

Rque radiale ou à aubes fixes, comparée à la roue à aubes mobiles.

1. Roue à aubes fixes.

L'action de la roue à aubes fixes ressemble beaucoup à celle d'une locomotive; mais tandis que la roue de la locomotive avance la machine de toute la distance représentée par sa circonférence, la roue à aubes n'avance pas le vaisseau de la distance représentée par toute sa circonférence, mais l'avance d'une distance qui serait représentée par une circonférence de rayon plus petit. Nous appellerons cercle effectif le cercle dont la circonférence est égale à la vitesse du vaisseau.

Ex. Supposons un bateau à roues, ayant une vitesse de 12 milles à l'heure, avec 19 révolutions par minute; quel est le diamètre du cercle effectif?

Distance parcourue par le vaisseau dans une heure.... $5280 \times 12 = 63360$ pieds. Révolutions par minute 19, par heure 1140

La circonférence de la roue qui aura passé durant ce temps, sera de 63 360 pieds dans 1140 révolutions;

63 360 ÷ 1140 = 55,58 pieds;

Le diamètre correspondant à cette circonférence est 17.60 pieds, cercle effectif.

Le nombre 88, résultat de 5280 divisé par 60, est un nombre constant, dont on fait usage dans tous les calculs du cercle effectif.

Règle.—Multipliez la vitesse du vaisseau, en milles par heure, par 88, et divisez le résultat par 3,1416 fois le nombre de révolutions des roues par minute ; vous aurez le diamètre du cercle effectif.

Ex.—Solution du problème précédent :

 $(12 \times 88) + (19 \times 3.1416) = 17.00$ pieds

Pour faciliter le calcul lorsque la vitesse est donnée en nœuds, ou en milles nautiques, on multiplie les nœuds par 1.15 pour les changer en milles, afin d'avoir le nombre 88.

Le recul du moteur est la différence entre la distance parcourue par le vaisseau, et celle qu'il aurait dû parcourir par le travail complet du moteur.

Dans chaque aube, le point sur lequel agirait toute la pression, pour produire le même effet que si la pression était appliquée

sur toute la surface de l'aube, est le centre de pression.

Dans les roues radiales ordinaires, ce point est à 3 du bas de l'aube. Cela résulte de la grande rapidité du mouvement du bord extérieur de l'aube, en comparaison avec le mouvement du bord intérieur, ce qui entraîne une plus grande résistance à l'extérieur.

Cette règle s'applique à toutes les aubes: \(\frac{1}{2}\) de la largeur de l'aube pour les aubes submergées; et pour celles qui ne sont qu'en partie immergées, le centre de la pression est à \(\frac{1}{2}\) de l'immer-

FOD.

Pour les roues à aubes mobiles, la position du centre de pression au-dessous de la surface de l'eau pour les aubes submergées, s'obtient en prenant les 3 de la différence des cubes du haut et du bas de l'aube, et en divisant par la différence des carrés des immersions.

Pour celles qui ne sont qu'en partie immergées, le centre de pression est au 4 de l'immersion, à partir du bas de l'aube.

Ex.—Trouvez le centre de la pression des aubes d'une roue à aubes mobiles, le diamètre étant de 26 pieds, et la largeur de l'aube 30 pouces?

RÉGLE.—Divisez l'arc d'immersion en 25 parties égales, et trouvez l'immersion de la partie la plus basse de l'aube dans les 23 positions intermédiaires.

De ces différentes distances, on peut déduire l'immersion

moyenne.

Supposons que l'opération soit faite, et que l'immersion soit

de 61,3 pouces au-dessous de la surface de l'eau.

L'immersion moyenne du haut des aubes serait 61.3--30 ou 31,3 pouces. Donc le centre moyen de la pression pour l'aube submergée sera aux § de

 $(61.3^3-31.3^3) \div (61.3^2-31.3^2)$ on à 47.82 pouces de la surface de l'eau; 61.3-47.82=13.48 pouces du bas de l aube.

Le centre de la pression pour l'aube à demi immergée est $15 \div 3$ ou 5 pouces.

Donc, le centre moyen de la pression est à

 $(13,48 \times 23 + 5 \times 2) \div 25$ ou 12.375 pouces du bas de l'aube.

Dans les roues radiales, une partie du pouvoir est perdu per leur action oblique et par le recul.

Considérons d'abord la perte due à l'action oblique.

AC représente la position de l'aube formant l'angle BAC avec la surface de l'eau dans laquelle l'aube est entrée. Suj nomé sinus

et le

cent (

de soi coi tif

CD

l'ea

et à

reste a du vai Si l' tion ol cent d 75 pou

Pouradiale mersion Rèce

lou de constra due à 1 Si l'a cortie) percent

Le pe

en nœuds, 15 pour les

e parcourue r le travail

la pression, it appliquée

du bas de ment du bord ent du bord ace à l'exté-

a largeur de ne sont qu'en de l'immer-

tre de pression mergées, s'obn haut et du rés des immer-

le centre de l'aube.

ties égales, et l'aube dans les

l'immersion

immersion soit

it 61.3--30 ou on pour l'aube

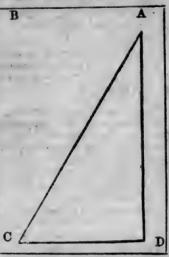
u ; ibe. ergée est 15÷1

s de l'aube. est perdu par

que.

La pression de l'eau sur l'aube est en proportion de sa profondeur AC, et l'effet produit varie i vant la pression, de telle sorte que le pouvoir déployé varie comme le carré de AC; mais comme l'aube passe obliquement dans l'eau, le seul pouvoir effectif sera celui qui sera déployé sur la ligne verticale AD.

Le pouvoir déployé par la ligne CD est absorbé à faire descendre l'eau en allant de gauche à droite et à soulever l'eau de droite à gauche. Donc, ce pouvoir est perdu.



Supposons que AC soit égal à 1; en vertu des propriétés trigonométriques, CD, qui ne produit aucun effet utile, est égal au sinus de l'angle A. Si cet angle A est de 4/, son sinus est 0.70711, et le carré du sinus est 0,5. C'est donc la moitié ou 50 pour cent du pouvoir appliqué à cette aube qui est perdu, quand l'aube est à 45° de la ligne perpendiculaire à la surface de l'eau. Il reste alors 50 pour cent du pouvoir appliqué, utilisé à la marche du vaisseau.

Si l'angle était de 30°, le sinus serait 0,5, et la perte par l'action oblique, qui est le carré du sinus, serait 0,25, soit 25 pour cent du pouvoir appliqué à l'aube : il y aurait alors 100—25 ou 75 pour cent du pouvoir utilisé.

Pour trouver la perte due à l'action oblique, prenons une roue adiale à aubes fixes, et supposons que les aubes d'entrée et de sortie forment un angle de 100° au centre de la roue (angle d'immersion).

REGLE.—Multiplier par 25 le sinus de l'angle d'immersion, (ou de la somme des angles formés par les aubes extrêmes), et soustraire le résultat de 50; la reste est le percentage de perte due à l'obliquité des aubes.

Si l'angle d'immersion (ou la somme des angles d'entrée et de sortie) est de 100°, le sinus de cet angle est .98481. Donc le percentage de la perte due à l'action oblique égale

50 - (25 × ,98481) ou 25,379.

Le percentage de la perte d'effet due à l'action oblique dépend

directement de l'angle d'immersion; par conséquent la perte d'effet sera plus grande pour une plus grande immersion d'une roue d'un même diamètre.

Considérons la perte d'effet due au recul.

Supposons un vaisseau ayant des roues radiales de 26 pieds de diamètre, la largeur des aubes étant de 30 pouces, la vitesse du vaisseau de 12 milles à l'heure, avec 18 révolutions par minute; quel est le percentage de la perte due au recul?

Par la méthode déjà mentionnée dans cet article, nous trouvons que le diamètre du cercle effectif est 24 pieds 42 pouces.

Dans le cas présent, le vaisseau avance de 12×5280 ou 63 360 pieds par heure, tandis que la distance due à la vitesse du cercle de la pression est

 $24,3958 \times 3,1416 \times 18 \times 60 = 82,749,6$ pieds. Donc le recul égale 82,749,6-63,360=19,389,6 pieds :

19 389,6 \times 100 \div 82 749,6 = 23,4 pour cent de la vitesse due au diamètre des roues.

r

di

le

ab

=

roi

31.

Ce taux de 23,4 pour cent n'est pas le percentage de la perte de pouvoir due au recul, puisqu'une partie des aubes ne produit aucun effet utile à l'avancement du vaisseau. Le pouvoir déployé qui ne produit pas d'avance ne peut avoir de recul, puisque le recul est en proportion directe de la vitesse avec laquelle les aubes forcent le vaisseau à avancer.

Nous avons déjà trouvé que la perte due à l'action oblique est de 25,37 pour cent du pouvoir appliqué aux roues.

Par suite, il y a 100 – 25,37 ou 74,67 pour cent du pouvoir, qui se trouve utilisé à produire la marche du vaisseau.

Alors nous voyons que la perte d'effet par le recul est 23,4 pour cent du pouvoir produisant un effet utile, ou 74,63 × 0,234 ou 17,46 pour cent de tout le pouvoir appliqué aux roues.

En additionnant les pertes d'effet, nous avons

100 – (17,46+25,37) = 57,17 pour cent de tout le pouvoir appliqué d'efficace; et 17,46+25,37=42,23 pour cent de pouvoir perdu par le reculet par l'action oblique.

Roues à aubes mobiles

Dans les roues à aubes mobiles, il y a aussi une perte d'effet, et cette perte est due au recul, et au frottement résultant du mécanisme nécessaire à la mobilité des aubes.

Si nous prenons une roue à aubes mobiles, du même cercle effectif que la roue précédente, même immersion, même largeur d'aube et même recul, la vitesse horizontale des aubes sera plu grande que celle du vaisseau.

La corde de l'arc d'immersion, ou la distance parcourue horizontalement par le cercle effectif dans le cas présent est 18,67

pieds.

L'arc d'immersion, ou la distance parcourue par le cercle effectif est 21,27 pieds, tandis que la distance horizontale n'est que 18,67 pieds. Mais, suivant notre supposition, il y a 23,4 pou cent de recul ; donc le vaisseau avancera de $21,27 \div (21,27 \times 0,234)$

t la perte

26 pieds de a vitesse du par minute;

e, nous trouls 4½ pouces. 80 ou 63 360 sse du cercle

s. eds ; ritesse due au

de la perte de es ne produit e pouvoir déde recul, puise avec laquelle

action oblique nes. lu pouvoir, qui

e recul est 23,4 1 74,63 × 0,234 x roues.

du par le recul

ne perte d'effet, t résultant du

n même cercle , même largeur aubes sera plu

parcourue horiésent est 18,67

r le cercle effecontale n'est que y a 23,4 pou - (21,27 × 0,234 ou de 15, 19 pieds, dans le même temps que le cercle effectif aura avancé horizontalement 18,67 pieds.

Ainsi le cercle effectif avance horizontalement de 18,67 – 15,19 ou 3,48 pieds; 3,48 × 100 ÷ 18,67 = 18,6....pour cent plus vite

que le vaisseau.

Si le frottement du mécanisme des aubes n'est pas pris en considération, la perte totale d'effet dans le cas présent est 23,4 pour cent, ce qui fait 42,83 - 23,4 ou 19,43 pour cent de moins au'avec une roue radiale.

Le pouvoir absorbé par le frottement du mécunisme des aubes ne peut être déterminé que par des expériences.

Dans les deux exemples dounés plus haut, les deux roues ayant la même quantité de perte par le recul, il s'ensuit que, toutes choses égales d'ailleurs, un vaisseau monté avec des roues à aubes mobiles peut marcher tout aussi vite qu'avec des roues radiales, avec 19,43 pour cent moins de pouvoir.

De sorte que si un vaisseau monté avec des roues radiales déploie 1000 forces de chevaux, et produit une vitesse de 10 milles à l'heure, un autre de même force, ou bien le même, monté avec des roues à aubes mobiles, déploierait seulement 1000 – (1000 × 0,1943) = 805,7 forces de chevaux pour produire la même vitesse.

Supposons toutefois que le pouvoir en forces de chevaux dans le dernier cas soit 900, nous aurons

900-805,7=94,3 forces. $94,3\times100\div900=10,5$ pour cent de tout le pouvoir appliqué, absorbé par le mécanisme des aubes. Ceci nous donne 100-10,5 = 89,5 pour cent de pouvoir transmis aux roues. Ainsi nous aurons une perte de $89,5\times0,234$ ou 20,94 pour cent pour le recul. Alors la perte totale d'effet, pour les roues à aubes mobiles, égale

20,94+10,5=31,44 pour cent du pouvoir transmis, L'avantage des aubes mobiles sur les aubes radiales est 42.83— 31,44 ou 11.39 pour cent.

Proportions des roues

V....Vitesse en milles nautiques

F. C. I.... Forces de chevaux indiquée (total)

S... Aire de la section d'immersion du vaisseau en pieds carrés.

x....Coefficient variable.

 $V = \sqrt[3]{x \text{ FCI} + S}$ FCI= $V^{\circ}S \div x$

x=460 dans les bateaux où la vitesse n'est pas requise jusqu'à

x=650 dans les petits bateaux à grande vitesse. $\tau=560$ dans les grands bateaux à petite vitesse.

x=800 dans les grands bateaux à grande vitesse.

Diamètres des roues

D....Diamètre effectif en pieds d....Diamètre extrême de la roue

V....Vitesse en milles nautiques par houre

v....Vitesse des statuts

10. ... Nombre de révolutions par minute

d=32.25 V + R D=45 V + R R=45 V + Dd = 28 v + R $D=39 v \div R$ $R=39 v \div D$

Le diamètre des roues varie de 5 fois la longueur de la course du piston, dans les bateaux à grande vitesse, à 3 fois la course, dans les bateaux à petite vitesse.

Aire des aubes

D.... Diamètre des roues, en pieds.

A. . . Aire d'une aube.

F.... Force totale indiquée, en chevaux.

L.... Longueur de l'aube en pieds.

A = F + D pour vaisseaux ordinaires de mor. $A=0.75F \div D$ pour vaisseaux à grande vitesse.

L=0,6A pour vaisseaux ordinaires.

L=0,7A pour vaisseaux à grande vitesse. Distance entre les aubes fixes : 2 pieds ‡ pour les bateaux à grande vitesse, 3 pieds pour les bateaux à petite vitesse. Distance entre les aubes mobiles, de 4 à 6 pieds.

Immersion des aubes

Dans les grands vaisseaux de mer: de 18 à 20 pouces d'eau au-dessus de l'aube verticale.

Dans les petits vaisseaux de mer: de 12 à 15 pouces d'eau au-

dessus de l'aube verticale.

Dans les vaisseaux de rivières, de 2 à 4 pouces d'eau au-dessus de l'aube verticale.

Nombre d'aubes submergées :

Vaisseaux de mer.....4 Vaisseaux de rivières....2

Diamètre effectif > 3,1416 = la circonférence effective.

éí

fa p

Si Se

18

nè

rie

qu Bu

mé

am

cro

des 86a

le] par une l'hé

Repul des roues

A....Longueur de l'arc d'immersion de la circonférence effective.

C....Longueur de la corde de l'arc d'immersion.

R.... Recul de la roue.

R=2(A-C)+A pour roues radiales.

 $R=1.5(A-C) \div A$ pour roues à aubes mobiles.

Le recul appproximatif des aubes radiales est de 20 pour cent, et celui des aubes mobiles 15 pour cent des circonférences effectives.

Proportions des bateaux à roues

Longueur	de l	quil	le		 1.0	0
Largeur d	e ba	1		1.6000	 0.1	4

Hélice employée comme moteur

Dès 1802, on proposait d'appliquer aux bataux à vapeur, un moteur submergé. Un anglais du nom de Dr Shorter obtint un certain succès dans l'application de l'hélice. Mais comme il lui fut impossible de trouver un pouvoir capable de faire fonctionner son hélice avec avantage, il eut la peine de la voir tomber dans l'oubli.

Les premiers introducteurs de la machine de Watt comme moteur l'ont appliquée aux roues, et le succès obtenu parut pendant quelque temps attirer toute l'attention des inventeurs.

Malgré tous les brevets obtenus pour des propulseurs submergés, ce n'est qu'en 1837 que le capitaine Ericsson et Mr F. P. Smith, ont obtenu, avec leurs vaisseaux, des résultats assez satisfaisants.

Le 25 mai 1837, le Capitaine Ericsson, avec son bateau de 45 pieds de longueur, 8 pieds de largeur, et une immersion de 2 pieds 2 pouces, a remorqué le *Toronto*, navire américain, sur la Tamise, contre marée, à une vitesse de 4 nœuds ‡ àl'heure; il a aussi remorqué une barge, devant les Lords de l'Amirauté, à une vitesse de 10 milles à l'heure. L'espérance du capitaine Ericsson de voir l'hélice appliquée aux vaisseaux de guerre, après qu'il en eut démontré tous les avantages, fut anéantie par la décourageante réponse des Lords de l'Amirauté, refusant d'adopter l'hélice comme moteur.

Le Robert-Stokton, construit en 1839 par un américain qui avait été témoin des expériences faites par le capitaine Ericsson, eut un succès remarquable. Cet homme voyant l'impossibilité de faire adopter son plan par les Lords de l'Amirauté, se décida à passer en Amérique, pour y poursuivre ses travaux.

Durant ce temps, des capitalistes influents se joignirent à M. Smith, dans le but d'acheter son brevet, et l'Archimède, vaisseau de 237 tonneaux et de 80 forces de chevaux, fut construit en 1838. Le succès fut si graud que les Lords de l'Amirauté donnèrent ordre au capitaine Chappelle, en 1840, d'assister aux expériences, et d'en faire rapport; les rapports furent si favorables que les Lords de l'Amirauté donnèrent ordre de construire le Battler sur le même plan que l'Alecto, bateau à roues, et du même pouvoir en force de chevaux.

L'après les résultats précédents, on voit que M. Smith et ses amis, sur lesquels on comptait, étaient tombés dans l'erreur, en croyant qu'il était avantageux, de construire le vaisseau avec des grosses lignes arrondies dans la partie de l'arrière du vaisseau. M. Smith propageait son opinion avec tant d'ardeur, que le Rattler fut construit d'après cette opinion, qui fut adoptée par plusieurs constructeurs ; finalement on n'aperçut que c'était une erreur, et que des lignes fines, donnant à l'eau libre accès à l'hélica étaient nécessaires.

es bateaux a

le la course

la course,

pouces d'eau

ces d'eau au-

an an-dessus

ffective.

érence effec-

0 pour cent, rences effec-

g

00

Durant ce temps, l'hélice prenait un ascendant dans l'opinion publique, et plusieurs vaisseaux à hélice furent construits :

Le Madras, le Bombay, Formosa, Chusan, Bengal, de 225 ton-

neaux, et l'Hymalaya, de 3500 tonneaux.

L'hélice naturelle, est une vis ordinaire mais avec un grand diamètre. Le pas de la vis est la distance axiale parcourue par la ligne extérieure, ou la génératrice, dans une révolution. Si le mouvement dans la direction de l'axe est en raison constante du mouvement circulaire, cela forme l'hélice naturelle; mais si le mouvement axial croît ou décroît tandis que le mouvement circulaire reste le même, alors l'hélice prend le nom d'irrégulière.

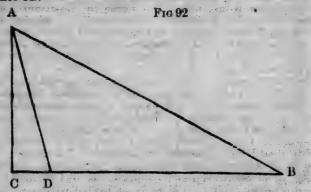
Les hélices ordinairement en usage sont des vis à deux, trois

et quatre filets, très minces en proportion du diamètre.

Si l'on prend en longueur à du diamètre d'une hélice, les filets paraîtront comme des pelles : c'est ainsi que nous nommerons ces filets.

Pour tracer le filet d'une hélice naturelle en supposant que la ligne génératrice soit tracée sur cylindre, et qu'elle fasse un tour complet, ce cylindre étant dévelopé en une surface plane :

Alors la ligne extérieure ainsi dévelopée paraîtra droite comme AB dans la figure 92, parce qu'elle aura avancé, dans la direction de l'axe, de la distance AC, et, dans la direction circulaire, de la distance CB.



ta l'e

en

hé

cei sin

808

mo

cet

le l

Alors AC réprésente le pas, et AB répresente le filet ou la génératrice. L'angle BAC est l'angle de l'hélice, mais ce n'est que l'angle extérieur tracé sur la circonférence.

Tandis que la partie extérieure de la génératrice aura avancé, dans la figure circulaire, de la distance CB, l'autre partie, plus près

du centre, n'aura avancé que de la distance CD.

Ainsi la ligne tracée par cette partie de la génératrice (pourvu que la distance axiale soit la même) sera AD. Le nouvel angle CAD sera l'angle de la pelle au moyeu de l'hélice. Alors il est évident que les angles de la pelle varient à tous les points, du centre au périmètre ; l'angle BAC est appelé l'angle de l'hélice, parce que c'est sa valeur qui est le point de départ pour la construction de l'hélice.

Dans une hélice irrégulière dont le pas augmente de l'avant à

ne l'opinion ruite : de 225 ton-

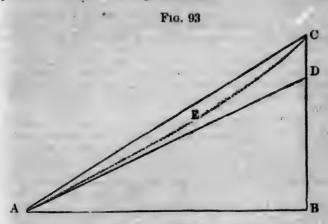
ec un grand rcourue par ution. Si le constante du ; mais si le evement cirrégulière. deux, trois re. ice, les filets

osant que la fasse un tour lane :

mmerons ces

droite comme a la direction culaire, de la à l'arrière. La génératrice part du point A (Fig. 93), avec le pas DB, et augmente jusqu'à CB, pendant que la génératrice fait une

Au commencement, la génératrice prend la direction AD, et à la fin de la révolution, elle se trouve dans la direction AC, de sorte que la ligne courbe AEC, tracée tengentiellement anx deux autres, réprésentera la course de la génératrice.



L'angle ACB est appelé angle de l'hélice. C'est de la ligne CA que dérivent toutes les autres. Le pas d'une hélice peut aussi croître, du centre au périmètre ; toutes ces hélices sont irrégu-

L'avantage de l'hélice à pas croissant de l'avant à l'arrière s'établit comme il suit : la première partie de la pelle entrant dans l'eau, agit sur l'eau en repos, tandis que la partie suivante vient agir sur l'eau déjà mise en mouvement par la première partie de la pelle; et le pas est augmenté pour que la dernière partie de la pelle rencontre autant de résistance que la première.

Mais lorsque l'hélice a fait une révolution, et que toute l'eau environnante est mise en mouvement, le gain résultant d'une hélice à pas croissant est fort douteux.

La réclame faite en faveur de l'hélice dont le pas augmente du centre au périmètre, a sa raison d'être, parce que la partie voisine du centre est de très peu de service pour l'avance du vaisseau.

Il y a avantage à faire cette partie de manière à offrir le moins de résistance possible; souvent on y arrive en réduisant cette partie à son minimum, et en augmentant la surface vers le perimetre.

Dans plusieurs cas, pour diminuer la résistance offerte par cette partie de l'hélice, le milieu est sphérique et très gros, dans le but de remplacer la partie de la pelle près du centre, qui n'a que très peu d'effet pour l'avance du vaisseau.

filet ou la géce n'est que

aura avance, tie, plus pres

rice (pourvu nouvel angle Alors il est e de l'hélice, cour la consEn admettant que toutes ces modifications aient donné de bons résultats, comme chaque inventeur réclame la supériorité pour son propre système, il paraît impossible de donner des règles et formules par lesquelles la meilleure hélice puisse être construite.

tre

à l'

l'an

oce

qui

cul

dép

imp

de l

aug

vari

nom

volu moi:

P

l'hél

peu

celle

diam

la di Et co

l'axe

L'€

La

d'un

vites

théor ce ca

en pi

la di

quoti

plié 1

l'hélic

SX.

pre

ar u

es re

de 22

En

 \mathbf{n}

L

L'auteur de la présente compilation est d'opinion que l'hélice la meilleure et la plus productive peut être construite en réu-

nissant les conditions sulvantes :

1. Que la partie voisine du centre, qui est de peu de service, soit réduite en largeur autant que possible, et que l'on augmente la surface vers le périmètre, où se trouve la partie réellement effective.

2. Que le pas de l'hélice augmente du centre au périmètre, afin que la partie voisine du centre (au lieu d'offrir une résistance au mouvement circulaire résultant du recul) suive le fil de l'eau sans porter préjudice au pouvoir déployé par la ma-

hine

3. Que la pelle de l'hélice soit un peu courbée en arrière, d'une forme parabolique, parce qu'avec les hélices naturelles, l'eau est chassée parallèlement à l'axe, et de sa nature l'eau prend la forme d'un cône divergent en s'éloignant, tandis que l'hélice parabolique tend à faire prendre à l'eau la forme d'un cône convergent vers un foyer dans la ligne du centre de l'axe; l'eau, ainsi forcée vers un centre, offrira à l'hélice plus de résistance qui si elle était chassée vers la surface.

Le recul des hélices varie de 10 à 30 pour cent, mais ce dernier taux de recul ne doit être toléré par aucun propriétaire de vaisseau à hélice; le taux de 20 pour cent devrait être le maximum

de perte; alors 15 pour cent serait la moyenne.

Or, en construisant une hélice avec le pas décroissant du périmètre au centre, l'angle de la pelle au centre doit être de 15 pour cent de moins que l'angle de la génératrice, et peut même être réduit sans inconvénient à 12 pour cent.

Le recul d'une hélice, résulte de ce que l'eau est un médium

ou milieu qui se déplace facilement.

Dans la construction d'une hélice, le percentage de recul alloué n'est qu'aproximatif: la pratique et l'expérience ont fait voir que, dans le beau temps, le recul d'une hélice bien construite est de 10 à 15 pour cent; dans le mauvais temps, le recul augmente en proportion de la résistance au passage du vaisseau, occasionnée par la mer et le vent contraires.

Le recul d'une hélice à pas très court n'est pas aussi considérable avec des vents contraires que celui d'une hélice à grand parce que la résistance à son mouvement est davantage

direction de la poussée.

Mais l'hélice à pas court nécessite un plus grévolutions pour maintenir la vitesse du vaisse, et il a une limite qui ne peut être dépassée dans la pratique.

Dans le cas d'un fort vent contraire, tandis que le non re de révolutions reste le même, la vitesse du vaisseau est diminuée de beaucoup, cela est du a ce que l'eau est un médium qui se chasse donné de supériorité ner des rèpuisse être

que l'hélice uite en réu-

de service, a augmente réellement

périmètre, rir une ré-) suive le fil par la ma-

on arrière, naturelles, nature l'eau tandis que forme d'un tre de l'axe; lus de résis-

ie ce dernier aire de vaisle maximum

sant du périe de 15 pour it même être

un médium

de recul alnce ont fait e bien consmps, le recul du vaisseau,

si considéraà grand

, et il , a-

e nombre de diminuée de jui se chasse et se déplace facilement, et aussi à la manière dont la pelle entre dans l'eau; dans le cas de vent contraire, la résistance offerte à l'hélice n'est pas plus grande; mais le mouvement de l'eau à l'arrière est plus grand en proportion directe de la résistance

occasionnée par les causes sus-mentionnées.

Quand un vaisseau court à une plus grande vitesse que celle qui est due au pas de l'hélice, cela est désigné par le nom de recul négatif. Ce cas peut avoir lieu avec un vaisseau toutes voiles déployées et un vent favorable ; mais en temps calme cela est improbable : cependant ce résultat pourrait avoir lieu, si la pelle de l'hélice était assez légère et élastique pour se déformer et augmenter le pas de l'hélice.

Les hélices sont construites avec un nombre de pelles variant de deux à quatre, et quelque fois plus ; cependant le nombre ne doit pas être augmenté jusqu'au point de réduire le volume d'eau (entre deux pelles voisines) de telle sorte qu'il offre

moins de résistance.

Par suite de la nécessité de réduire la partie intérieure de l'hélice à son minimum, les hélices d'un petit diamètre offrant peu de surfaces, ont ordinairement quatre pelles, tandis que celles d'un grand diamètre en ont rarement plus de trois.

L'aire du disque d'une hélice est égale à l'aire d'un cercle d'un

diamètre égal à celui de l'hélice.

Il est évident que l'hélice, en faisant une révolution, offre dans la direction de l'axe, une surface plane égale à l'aire du cercle. Et comme la force motrice ne s'exerce que dans la direction de l'axe, cette aire réprésente la surface de poussée de l'hélice.

Poussée

L'effet de la poussée s'obtient ordinairement par l'application d'un dynamomètre à l'axe de l'hélice.

La poussée théorique s'obtient par la méthode suivante : si la vitesse de l'hélice était égale à celle du piston, alors la poussée théorique serait égale à la pression sur le piston. Mais comme ce cas se ppésente rarement, il faut trouver la vitesse du piston en pieds par minute, ainsi que la vitesse de l'hélice en pieds, dans la direction de l'axe.

Ensuite la vitesse du piston étant divisée par celle de l'hélice, le quotient sera la rapport des deux vitesses, et ce rapport, multiplié par la pression sur le piston, sera la pression théorique sur

Phélice, en livres.

3x.—Quelle est la poussée théorique d'une hélice, commandée ar un cylindre de 60 pouces de diamètre et de 3 pieds de course, pression effective de la vapeur étant de 25 livres, le nombre « révolutions par minute étant de 55, et le pas de l'hélice étant de 22 pieds ?

 $2827,4 \times 25 = 70$ 685 lbs, pression sur le piston.

2×3×55=330, vitesse du piston en pieds par minute.

22×5"=1210, vitesse de l'hélice en pieds par minute.

3304 110=1, raison des vitesses.

70 68 19 259,5 lbs, poussée de l'hélice.

Le poussée indiquée par un dynamomètre serait un peu moin dre : la différence entre les deux résultats indique le pouvoir nécessaire pour faire équilibre aux frottements et aux autres résis-

tances passives.

Le diamètre d'une hélice doit toujours être aussi grand que le permet l'immersion du vaisseau. Pour les bateaux de rivières, il n'est pas absolument nécessaire qu'il y ait une grande quantité d'eau au-dessus de l'hélice : quelques pouces unfisent ; mais pour les bateaux de mer, il est préférable d'avoir de 18 pouces à 2 pieds d'eau au-dessus.

La manière de mesurer le pas de l'hélice a été enseignée dans un autre article. Cependant si on suppose que l'hélice est irigulière, il faut alors prendre au moins deux mesures : une pres du centre, et l'autre au périmètre, et s'il y a une différence cela prouve que le pas augmente ou diminue du centre au périmètre.

En divisant la largeur de la pelle en deux parties égales, et en appliquant une règle droite du point de division à l'extérieur de la pelle, alternativement la hauteur de l'arc dont la règle droite est la corde, indiquera si le pas de l'hélice augmente ou diminue de l'avant à l'arrière de la pelle.

Dans la mesure d'une bélice irrégulière, il est nécessaire de prendre plusieurs mesures, et d'établir une moyenne pour base

des calculs.

Pour construire une hélice, il faut d'abord en faire un plan. Supposons que ce soit une hélice naturelle de 9 pieds de diamètre, avec un pas de 12 pieds ½.

La première opération est de déterminer l'angle de la pelle.

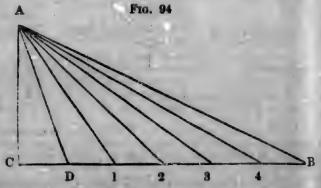
B

et par

861

2111

on



Dans la figure 95, la ligne BC est égale à la circonférence de l'hélice et la perpendiculaire AC, est égale au pas, alors AB représente la génératrice, et l'angle DAC est l'angle de la pelle.

Ensuite soit CD réprésentant la circonférence du moyeu, de 15 pouces de diamètre ; alors AD donnera l'angle de l'extériour. Des lignes tirées de A à tous les points intermédiaires entre B et D donneront les angles des diamètres respectifs : 1 que Al, A2 A3, etc. ait un peu moin le le pouvoir né aux autres résis-

sai grand que le 1x de rivières, il grande quantité buffisent; mais 1r de 18 pouces à

i enseignée dans l'hélice est interes : une prele différence cala tre au périmètre, ties égales, et en à l'extérieur de le dont la règle ce augmente ou

est nécessaire de yenne pour base

faire un plan. 9 pieds de dis-

le de la pelle.

circonférence de la pas, alors Al ngle de la pelle. e du moyeu, de de l'extérieur. liaires entre B de l'que Al, Al

Construction de l'hélice

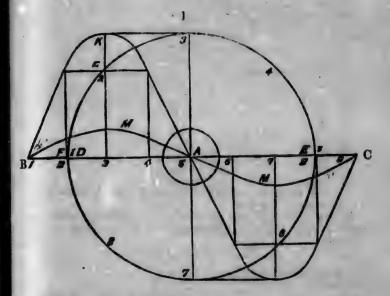
Si, en faisant le plan d'une hélice, ou désire tracer le trajet de la génératrice à l'extérieur, il faut, pour arriver à ce but, former la figure suivante:

BC réprésente le pas de l'hélice de 12 pieds 1.

La droite DE représente le diamètre de l'hélice; et la distance circulaire qu'aura parcourue l'extrémité extérieure de la génératrice, pendant qu'elle aura avancé de la diatance BC dans la direction de l'axe, sera la circonférence décrite sur DE.

En divisant la ligne BC en un nombre pair de parties égales, et la circonférence en un même nombre, nous aurons les points par où passera l'extrémité extérieure de la génératrice.





Ainsi lorsque l'extrémité de la génératrice aura parcouru la distance axiale BF, elle aura parcouru la distance circulaire DG, et ce point sera en H; lorsque l'extrémité de la génératrice aura parcouru, dans la direction circulaire, la distance DGI, ce point sera en K.

Ainsi, en traçant une ligne par les points ainsi trouvés, on aura le trajet de l'extrémite de la génératrice.

En traçant un cercle dont le diamètre serait égal au moyeu, et en opérant de la même manière que ci-dessus, on verrait le trajet de la génératrice paraître suivant la ligne BMAMC qui est à 16 pouces du centre ; ainsi de suite pour les autres lignes.

Ayant déterminé les limites de la pelle, faites l'élévation du

côté, en lui donnant la forme désirée ; cela étant fait, la forme de

la pelle est determinée.

Maintenant, il faut remarquer les points par où passe la ligne de la limite de l'élévation du côté, à l'intersection des hélices ; il faut projeter des lignes de ces points jusqu'à ce qu'ils corres. pondent aux hélices tracées pour la construction du plan, et join.

dre ensuite tous ces points par une ligne courbe. L'épaisseur totale de la pelle à son périmètre, et une partie seulement de l'épaisseur en moyeu, sont visibles dans le plan. Tous

les points étant ainsi posés, le plan est complet.

Vitesses des hélices

Règle

V.... Vitesse en nœuds par heure. v....Vitesse en milles

P.... Pas de l'hélice en pieds.

R.... Nombre de révolutions par minute.

$$V = \frac{PR}{101}$$

$$P = \frac{101V}{R}$$

$$v = \frac{PR}{88}$$

$$P = \frac{88v}{R}$$

Dans ces formules, on ne prend pas en considération le recul, qui varie de 10 à 30 pour cent.

Le pas de l'hélice varie en raison de la différence entre le cercle formé par l'hélice et l'immession de la section du milieu du Vaissegu.

39 40

41

Pour hélices à deux pelles

Proportion du disque à la section du milieu :						•		
Proportion du pas au	6	5	44	4	31	3	21	2
diamètre: comme l'est à	0.0	1 00	3 33	10	1 07	1 91	2.4	1 40

Pour les hélices à quatre pelles, multiplies la preportion du pas au diamètre, dans la table, par 1.35.

Longueur de l'hélice du diamètre

ait, la forme de

des hélices; il e qu'ils correlu plan, et join-

une partie senle plan. Tous

lération le recul,

noe entre le cerion du milieu du

3 21 2 7 1.31 1.4 1.47 proportion de

tro

TABLE des carrés et cubes des nombres, et de leurs racines carrées et cubiques.

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique	
1	· ·	. , 1	1.	1.	
2	. 4	8	1.4142 136	1.2599 21	
3	9	27	1.7320 508	1.4422 496	
4	16	64	2.	1.5874 011	
5	25	125	2.2360 08	1.7099 759	
6	36	216	2.4494 897	1.8171 206	
7	49	343	2.6457 513	1.0129 312	
8	64	512	2.8284 271	2.	
9	81	729	3.	2.0800 837	
10	1 00	1 000	3.1622 777	2.1544 347	
11	1 21	1 331	3.3166 248	2.2239 801	
12	1 44	1 728	3.4641 016	2.2894 286	
13	1 69	2 197	3.6055 513	2.3513 347	
14	1 96	2 744	3.7416 574	2.4101 422	
15	2 25	3 375	3.8729 833	2.4662 121	
16	2 56	4 096	4.	2,5198 421	
17	2 89	4 913	4.1231 056	2.5712 816	
18	3 24	5 832	4.2426 407	2.6207 414	
19	3 61	6 859	4.3585 989	2.6684 016	
20	4 00	8 000	4.4721 36	2.7144 177	
21	4 41	9 261	4.5925 757	2.7589 243	
22	4 84	10 648	4.6904 158	2,8020 393	
23 24	5 29 5 76	12 167 13 824	4.7958 315	2.8438 67 2.8844 991	
24 25	6 25	15 625	5.	2.9240 177	
26	6 76	17 576	5.0990 195	2,9624 96	
27	7 29	19 683	5.1961 524	3.0024 80	
28	7 84	21 952	5.2915 026	3,0365 889	
29	8 41	24 389	5,3851 648	3,0723 168	
30	9 00	27 000	5.4772 256	3.1072 325	
31	9 61	29 791	5.5677 644	3.1413 806	
32	10 24	32 768	5.6568 542	3.1748 021	
33	10 89	35 937	5.7445 626	3.2075 343	
34	11 56	39 304	5.8309 519	3.2396 118	
35	12 25	42 875	5.9160 798	3.2710 663	
36	12 96	46 656	6.	3,3019 272	
37	13 69	50 653	6.0827 625	3.3322 218	
38	14 44	54 872	6.1644 14	3.3619 754	
39	15 21	. 59 319	6.2449 98	3.3912 114	
40	16 00	64 000	6.3245 553	3.4199 519	
41	16 81	68 921	6.4031 242	3.4482 172	
42	17 64	74 088	6.4807 407	3.4760 266	
43	18 49	79 507	6.5574 385	3.5933 981	
44	19 36	85 184	6.6332 496	3.5303 483	
45	20 25	91 125	6.7082 039	3.5568 933	
46	21 16	97 336	6.7823 3	3.5830 479	
47	. 22 00	108 823	8.8556 546	3,6088 261	

258

Nombre	. Carré	Cube	Racine carrée	Rac. oubique
48	23 04	110 592	6.9282 032	3.6342 411
49	24 01	117 649	7.	3.6593 057
50	25 00	125 000	7.0710 678	3.6840 314
51	26 01	132 651	7.1414 284	3.7084 298
52	27 04	140 608	7.2111 026	3.7325 111
58	28 09	148 877	7.2801 099	3.7562 858
54	29 16	157 464	7.3484 692	3.7797 631
55	30 25	166 375	7.4161 985	3.8029 525
56	31 36	175 616	7.4833 148	3 8258 624
57	32 49	185 193	7.5498 344	3.8485 011
58	33 64	195 112	7.6157 731	3.8708 766
59	34 81	205 379	7.6811 457	3.8929 965
60	36 00	216 000	7.7459 667	3.9148 676
61	37 21	226 981	7.8102 497	3.9364 972
62	38 44	238 328	7.8740 079	3.9378 915
63	39 69	250 047	7.9372 539	3.9790 571
64	40 96	262 144	(2) 8. (Think the	4.
65	42 25	274 625	8.0322 577	4.0207 256
66	43 56	287 496	8.1240 384	4.0412 401
67	44 89	300 763	8.1853 528	4.0615 48
68	46 24	314 432	8.2462 113	4.0816 551
69	47 61	328 509	8.3066 239	4.1015 661
70	49 00	343 000	8.3666 003	4.1212 853
T i	50 41	357 911	8.4261 498	4.1408 178
72	51 84	373 248	8.4852 814	4.1601 876
73	53 29	389 017	8.5440 037	4.1793 39
74	54 76	405 224	8.6023 253	4.1983 364
75	56 25	421 875	8.6602 54	4.2171 633
76	57 76	438 976	8.7177 979	4,2358 236
77	59 29	456 533	8.7749 644	4.2543 21
78	60 84	474 552	8.8317 609	4.2726 586
79	62 41	493 039	8.8881 944	4.2908 404
80	84 00	512 000	8.9442 719	4.3088 695
81	65 61	531 441	9.	4.3267 487
82	67 24	551 368	9.0553 851	4.3444 815
83	68 89	571 787	9.1104 336	4,3620 707
84	70 56	592 704	9.1651 514	4.3795 191
85	72 25	614 125	9.2195 445	4.3968 296
86	73 96	636 056	9.2736 185	4.4140 049
87	75 69	658 503	9.3273 791	4.4310 476
88	77 44	981 472	9.3808 315	4.4479 602
-89	79 21	704 969	9.4339 811	4.4647 451
-90	81 00	729 000	9.4868 33	4.4814 047
-91 -	82 81	753 571	9.5393 92	4.4979 414
92	84 64	778 688	9.5916 63	4.5143 574
98	86 49	804 357	9.6436 508	4.5306 549
94	20 20	820 584	9.6052 507	4,5488 350

		100	- Mariana	and a last of the first	and the terms of	
e I	tac. cubique	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
	3.6342 411	95	90 25	857 375	9.7467 943	4.5629 026
	3.6593 057	96	92 16	884 736	9.7979 59	4.5788 57
88	3.6840 314	97	94 09	912 673	9.8488 578	4.5947 009
61	3.7084 298	98	96 04	941 192	9.8994 949	46104 363
91	3.7325 111	99	98 01	970 299	9.9498 744	4.6260 65
41	3.7562 858	100	1 00 00	1 000 000	10.	4.6415 888
31	3.7797 631	101	1 02 01	1 030 301	10.0498 756	4.6570 095
•	3.8029 525	102	1 04 04	1 061 208	10.0995 049	4.6723 287
	3 8258 624	103	1 06 09	1 092 727	10.1488 916	4.6875 482
41	3.8485 011	104	1 08 16	1 124 864	10.1980 39	4.7026 694
	3.8708 766	105	1 10 25	1 157 625	10.2469 508	4.7176 94
	3.8929 965	106	1 12 36	1 191 016	10.2956 301	4.7326 235
	3.9148 676	107	1 14 49	1 225 043	10.3440 804	4.7474 594
	3.9384 972	108	1 16 64	1 259 712	10.3923 048	4.7622 032
	3.9578 915	109	1 18 8)	1 295 029	10.4403 065	4.7768 562
	3.9790 571	110	1 21 00	1 331 000	10.4880 885	4.7914 199
9	4.	iii	1 23 21	1 367 631	10.5356 538	4.8058 995
	4.0207 256	112	1 25 44	1 404 928	10.5830 052	4.8202 845
7	4.0412 401	113	1 27 69	1 442 897	10,6301 458	4.8345 881
4	4.0615 48	114	1 29 96	1 481 544	10.6770 783	4.8488 076
8		115	1 32 25	1 520 875	10.7238 053	4.8629 442
3	4.0816 551	116	1 34 56	1 560 896	10.7703 296	4.8769 99
9	4.1015 661	117	1 36 89	1 601 613	10.8166 538	4.8909 732
3	4.1212 853	118	1 39 24	1 643 032	10.8627 805	4.9048 681
8	4.1408 178	119	1 41 61	1 685 159	10.9087 121	4.9186 847
4	4.1601 876	120	1 44 00	1 728 000	10.9544 512	4.9324 242
7	4.1793 39	121	1 46 41	1 771 561	11.	4.9460 874
3	4.1983 364	121	1 48 34	1 815 848	11.0453 61	4.9596 757
N	4.2171 633	123	1 51 29	1 860 867	11.0905 365	4.9731 898
9	4,2358 236	124	1 53 76	1 906 624	11,1355 287	4.9866 31
4	4.2543 21	125	1 56 25	1 953 125	11 1803 399	5.
8	4.2726 586	126	1 58 76	2 000 376	11.2249 722	
4	4.2908 404	120	1 61 29	2 048 383	11.2694 277	5.0265 257
9	4.3088 695	127	1 63 84	2 097 152	11.3137 085	
	4.3267 487	128	1 66 41	2 146 689	11.3578 167	5.0527 743
1	4.3444 815	130	1 69 00	2 197 000	11.4017 543	
6	4.3620 707	131		2 248 091	11.4455 231	
4	4.3795 191				11,4455 251	
5	4.3968 296	132				
5	4.4140 049	133	1 76 89	2 352 637	11,5325 626	
1	4.4310 476	134	1 79 56	2 406 104	11.5758 369	
5	4.4479 602	135	1 82 25	2 460 375	11.6189 5	5:1299 278
1		136	1 84 96	2 515 456	11.6619 038	
	4.4814 047	137	1 87 69	2 571 353	11.7046 999	
	4.4979 414	138	1 90 44	2 628 072	11.7473 401	
	4.5143 574	139	1 93 21	2 685 619	11.7898 261	
8	4.5306 549	140	1 96 00	2 744 000	11.8321 596	A SECURE OF THE PARTY OF THE PA
1	4.5406 300	141 .	1 96 81	2 808 221	11.8748 491	5.2048 979

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
142	2 01 64	2 863 288	11.9163 753	5.2171 034
143	2 04 49	2 924 207	11.9582 607	5.2293 215
144	2 07 36	2 985 984	12.	5.2414 828
145	2 10 25	3 048 625	12.0415 946	5.2535 879
146	2 13 16	3 112 136	12.0830 46	5.2656 374
147	2 16 09	3 176 523	12.1243 557	5.2776 321
148	2 19 04	3 241 792	12.1655 251	5.2895 725
149	2 22 01	3 307 949	12.2065 556	5.3014 592
150	2 25 00	3 375 000	12.2474 487	5.3132 928
151	2 28 01	3 442 951	12,2882 057	5,3250 74
152	2 31 04	3 511 008	12.3288 28	5.3368 033
153	2 34 09	3 581 577	12.3693 169	5.3484 812
154	2 37 16	3 652 264	12,4096 736	5.3601 084
155	2 40 25	3 723 875	12.4498 996	5.3716 854
156	2 43 36	3 796 416	12.4899 96	5.3832 126
157	2 46 49	3 869 893	12.5299 641	5.3946 907
158	2 49 64	3 944 312	12.5698 051	5.4061 202
159	2 52 81	4 019 679	12,6095 202	5.4175 015
160	2 56 00	4 096 000	12,6491 106	5.4288 352
161	2 59 21	4 173 281	12.6885 775	5.4401 218
162	2 62 44	4 251 528	12,7279 221	5.4513 618
163	2 65 69	4 330 747	12.7671 453	5,4625 556
164	2 68 96	4 410 944	12.8062 485	5,4737 037
165	2 72 25	4 492 125	12.8452 326	5,4848 066
166	2 75 56	4 574 296	12.8840 987	5,4958 647
167	2 78 89	4 657 463	12.9228 48	5.5068 784
168	2 82 24	4 741 632	12,9614 814	5.5178 484
169	2 85 61	4 828 809	13.	5.5287 748
170	2 89 00	4 913 000	13.0384 048	5.5396 583
171	2 92 41	5 000 211	13.0766 968	5.5504 991
172	2 95 84	5 088 448	13.1148 77	5.5612 978
173	2 99 29	5 177 717	13.1529 464	5.5720 546
174	3 02 76	5 268 024	13,1909 06	5.5827 702
175	3 06 25	5 359 375	13.2287 566	5.5934 447
176	3 09 76	5 451 776	13.2664 992	5.6040 787
177	3 13 29	5 545 233	13.3041 347	5.6146 724
178	3 16 84	5 639 752	13.3416 641	5.6252 263
179	3 20 41	5 735 339	13.3790 882	5.6357 408
180	3 24 00	5 832 000	13.4164 079	5.6462 162
181	3 27 61	5 929 741	13.4536 24	5.6566 528
182	3 31 24	6 028 568	13.4907 376	5.6670 511
183	3 34 89	6 128 487	13.5277 493	5.6774 114
184	3 38 56	6 229 504	13,5646 6	5.6877 34
185	3 42 25	6 331 625	13.6014 705	5.6980 192
186	3 45 96	6 434 856	13.6381 817	5.7082 675
187	3 49 69	6 539 203	13.6747 943	5.7184 791
168	3 53 44	6 644 672	13,7113 092	5.7286 543

261

ac. enbique 5.2171 034 5.2293 215 5.2414 828 5.2535 879 5.2656 374 5.2776 321 5.2895 725 5.3014 592 5.3132 928 5.3250 74 5.3368 033 5.3484 812 5.3601 081 5.3716 854 5.3832 126 5.3946 907 5.4061 202 5.4175 015 5.4288 352 5.4401 218 5.4513 618 5.4625 556 5.4737 037 5.4848 066 5.4958 647 5.5068 784 5.5178 484 5.5287 748 5.5396 583 5.5504 991 5.5612 978 5.5720 540 5.5827 702 5.5934 447 5.6040 787

_	(*****)						
mbique	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique		
1 034	189	3 57 21	6 751 269	13.7477 271	5.7387 936		
33 215	190	3 61 00	6 859 000	13.7840 488	5.7488 971		
14 828	191	3 64 81	6 967 871	13.8202 75	5.7589 652		
35 879	192	3 68 64	7 077 888	13.8564 065	5.7689 982		
56 374	193	3 72 49	7 189 057	13 8924 4	5.7789 966		
76 321	194	3 76 36	7 301 384	13.9283 883	5.7889 604		
95 725	195	3 80 25	7 414 875	13.9642 4	5.7988 9		
14 592	196	3 84 16	7 529 536	14.	5.8087 857		
32 928	197	3 88 09	7 645 373 .	14.0356 688	5.8186 479		
50 74	198	3 92 04	7 762 392	14.0712 473	5.8284 867		
68 033	199	3 96 01	7 880 599	14.1067 36	5.8382 725		
84 812	200	4 00 00	8 000 000	14.1421 356	5.8480 355		
01 081	201	4 04 01	8 120 601	14.1774 469	5.8577 66		
16 854	202	4 08 04	8 242 408	14.2126.704	5.8674 673		
32 126	203	4 12 09	8 365 427	14.2478 068	5.8771 307		
46 907	204	4 16 16		14.2828 569	5.8867 653		
61 202	205	4 20 25	8 615 125	14.3178 211	5.8963 685		
75 015	206	4 24 36	8 741 816	14.3527 001	5.9059 406		
8 352	207	4 28 49	8 869 743	14.3874 946	5.9154 817		
	208	4 32 64	8 998 912	14.4222 051	5.9249 921		
218	209	4 36 81	9 129 329	14.4568 323	5.9344 721		
3 618 5 556	210	4 41 00	9 261 000	14.4913 767	5.9439 22		
	211	4 45 21	9 393 931	14.5258 39	5.9533 418		
037	212	4 49 44	9 528 128	14.5602 198	5.9627 32		
066	213	4 53 69	9 663 597	14.5945 195	5.9720 928		
8 647	214	4 57 96	9 800 344	14.6287 388	5,9814 24		
8 784	215	4 62 25	9 938 375	14.6628 783	5,9907 264		
8 484	216	4 66 56	10 077 696	14.6969 385	6.		
7 748	217	4 70 89	10 218 313	14.7309 199	6,0092 45		
6 583	218	4 75 24	10 360 232	14.7648 231	6.0184 617		
04 991	219	4 79 61	10 503 459	14.7986 486	6.0276 502		
2 978	220	4 84 00	10 648 000	14.8323 97	6.0368 107		
0 546	221	4 88 41	10 793 861	14.8660 687	6.0459 435		
7 702	222	4 92 84	10 941 048	14.8996 644	6.0350 489		
4 447	223	4 97 29	11 089 567	14.9331 845	6.0641 27		
0 787	224	5 01 76	11 239 424	14.9666 295	6.0731 779		
6 724	225	5 06 25	11 390 625	15.	6.0822 02		
2 263	226	5 10 76	11 543 176	15.0332 964	6.0911 994		
57 408	227	5 15 29	11 697 083	15.0665 192	6.1001 702		
62 162	228	5 19 84	11 852 352	15.0996 689	6.1091 147		
66 528	229	5 24 41	12 008 989	15,1327 46	6.1180 332		
870 511	230	5 29 00	12 167 000	15,1657 509	6.1269 257		
774 114					6.1357 924		
877 34	231	5 33 61		15.1986 842			
980 192	232	5 38 24	12 487 168	15.2315 462	6.1446 337		
082 675	233	5 42 89	12 649 337	15.2643 375	6.1534 495		
7184 791	234 235	5 47 56 5 52 25	12 812 904 12 977 875	15.2970 585	6.1622 401 6.1710 058		
				15,3297 097	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7		

Nombre	Carré	Cube	Recine carrée	Rac, cubique
236	5 56 96	13 144 256	15.3622 915	6.1797 466
237	5 61 69	13 312 053	15.3948 043	6.1884 628
238	5 66 44	13 481 272	15.4272 486	6.1971 544
239	5 71 21	13 651 919	15.4596 248	6.2058 218
240	5 78 00	13 824 000	15.3919 334	6.2144 165
241	5 80 81	13 997 521	15.5241 747	6.2230 843
242	5 85 64	14 172 488	15.5563 492	6-2316 797
243	5 90 49	14 348 907	15.5884 573	6.2402 515
244	5 95 36	14 526 784	15.6204 994	6.2487 998
245	6 00 25	14 706 125	15.6524 758	6.2573 248
246	6 05 16	14 886 936	15.6843 871	6.2658 266
247	6 10 09	15 069 223	15.7162 336	6.2743 054
248	6 15 04	15 252 992	15.7480 157	6.2827 613
249	6 20 01	15 438 249	15.7797 338	6.2911 940
250	6 25 00	15 625 000	15.8113 883	6.2996 05
251	6 30 01	15 813 251	15.8429 795	6.3079 93
252	6 35 04	16 003 008	15.8745 079	6.3763 59
253	6 40 09	16 194 277	15.9059 737	6.3247 03
254	6 45 16	16 387 064	15.9373 775	6.3330 25
255	6 50 25	16 581 375	15.9687 194	6.3413 25
256	6 55 36	16 777 216	16.	6.3496 04
257	6 60 49	16 974 593	16.0312 195	6.3578 61
258	6 65 64	17 173 512	16.0623 784	6.3660 96
259	6 70 81	17 373 979	16.0934 769	6.3743 11
260	6 76 00	17 576 000	16.1245 155	6.3825 04
261	6 81 21	17 779 581	16.1554 944	6.3906 76
262	6 86 44	17 984 728	16.1864 141	6.3988 27
263	6 91 69	18 191 447	16.2172 747	6.4069 58
264	6 96 96	18 399 744	16.2480 768	
265	7 02 25	18 609 625	16.2788 206	
266	7 07 56	18 821 096	16.3095 064	
267	7 12 89	19 034 163	16.3401 346	
268	7 18 24	19 248 832	16.3707 055	
269	7 23 61	19 465 109	16.4012 195	
270	7 29 00	19 683 000	16.4316 767	
271	7 34 41 7 39 84	19 902 511 20 123 648	16.4620 776	
272		20 123 648 20 346 417		فالتناط المانية
273	7 45 29 7 50 76	20 340 417	16.5227 116 10.5529 454	
274 275	7 56 25	20 796 875	16.5831 24	6.5029 5
276	7 61 76	21 024 576	16.6132 477	-
277	7 67 29	21 253 933	16.6433 17	6,5186 8
278	7 72 84	21 484 952	16.6783 32	6 5265 1
279	7 78 41	21 717 639	16.7032 93	
280	7 84 00	21 952 000	16.7032 93	
281	7 89 61	22 188 041	16.7832 54	
282	7 95 24	22 425 768	16.7928 55	

Rac. cubique	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
6.1797 466	283	8 00 89	22 665 187	16.8826 038	6.5654 144
6.1884 628	284	8 06 56	22 906 304	16.8522 995	6.5731 385
6.1971 544	285	8 12 25	23 140 125	16.8819 43	6.5808 443
6.2058 218	286	8 17 96	23 393 656	16.9115 345	6.5885 323
6.2144 165	287	8 23 69	23 639 903	16.9410 743	6.5962 023
6.2230 843	288	8 29 44	23 887 872	16.9705 627	6.6038 545
6.2316 797	289	8 35 21	24 137 569	17.	6.6114 89
6.2402 515	290	8 41 00	24 389 000	17.0293 864	6.6191 06
6.2487 998	291	8 46 81	24 642 171	17.0587 221	6.6267 054
6.2573 248	292	8 52 64	24 897 086	17.0880 075	6.6342 874
6.2658 266	293	8 58 49	25 153 757	17.1172 428	6.6418 522
6.2743 054	294	8 64 36	25 412 184	17.1464 282	6.6493 998
6.2827 613	295	8 70 25	25 672 375	17.1755 64	6.6569 302
6.2911 946	296	8 76 16	25 934 336	17.2046 505	6.6644 437
6.2996 053	297	8 82 09	26 198 073	17.2336 879	6.6719 403
6.3079 935	298	8 88 04	26 463 592	17.2626 765	6.6794 2
6.3763 596	299	8 94 01	26 730 899	17.2916 165	6.6868 831
6.3247 035	300	9 00 00	27 000 000	17.3205 081	6.6943 295
6.3330 256	301	9 06 01	27 270 901	17.3493 516	6.7017 593
6.3413 257	302	9 12 04	27 543 608	17.3781 472	6.7091 729
6.3496 042	303	9 18 09	27 818 127	17.4068 952	6.7165 7
6.3578 611	304	9 24 16	28 004 464	17.4355 958	6.7239 508
6.3660 968	305	9 30 25	28 371 625	17.4642 492	6.7313 155
6.3743 11	306	9 36 36	28 652 616	17.4928 557	6.7386 641
6.3825 043	307	9 42 49	28 934 443	17.5214 155	6.7459 967
6.3906 765	308	9 48 64	29 218 112	17.5499 288	6.7533 134
6.3988 279	309	9 54 81	29 503 609 29 791 000	17.5783 958	6.7606 143
6,4069 585	310	9 61 00		17.6068 169	6.7678 99 5 6.7751 69
6.4150 687	311	9 67 21 9 73 44	30 080 231 30 371 328	17.6151 921 17.6635 217	0.1102 00
6.4231 583	312	9 79 69	30 664 297	17.6918 06	6.7824 229 6.7896 613
6.4312 276	313	9 85 96	30 959 144	17.7200 451	6.7968 844
6.4392 767	315	9 92 25	31.255 875	17.7482 393	6.8040 921
6.4473 057	316	9 98 56	31 554 496	17.7763 888	6.8112 847
6.4553 148	317	10 04 89	31 855 0111	17.8044 938	6.8184 62
6.4633 041	318	10 11 24	32 157 432	17.8325 545	6.8256 242
6.4712 736	319	10 17 61	32 461 759	17.8605 711	6.8327 714
6.4792 236	320	10 24 00	32 768 000	17.8885 438	6.8399 037
6.4871 541	321	10 30 41	33 076 161	17.9164 729	6.8470 213
6.4950 653	322	10 36 84	33 386 248	17.9443 584	6.8541 24
6.5029 572	323	10 43 29	33 698 267	17.9722 008	6.8612 12
6.5108 3	324	10 49 76	34 012 224	18.	6.8682 855
6,5186 893	325	10 56 25	34 328 125	18.0277 504	6.8753 433
6 5265 189	326	10 62 76	34 645 976	18.0554 701	6.8823 888
6.5343 351	327	10 69 29	34 965 783	18.0831 413	6.8894 188
6.5421 326	328	10 75 84	35 287 552	18.1107 703	6.8964 345
6.5493 116	329	10 82 41	35 611 289	18.1383 571	6.9034 359
6.5576 722	1	10 0m Z1	00 011 100	1 -0.1000 011	0,0000 000

264

Nombre	Carré.	Cube	Racine carrée	Rac. oubique
330	10 89 00	35 937 000	18,1659 021	6.9104 232
331	10 95 61	36 264 691	18.1934 054	6.9173 964
332	11 02 24	36 594 368	18.2208 672	6.9243 556
333	11 08 89	36 926 037	18.2482 876	6.9313 088
334	11 15 56	37 259 704	18.2756 669	6.9382 321
335	11 22 25	37 595 375	18.3030 052	6.9451 496
336	11 28 96	37 933 056	18.3303 028	6.9520 533
337	11 35 69	38 272 753	18.3575 598	6.9589 434
338	11 42 44	38 614 472	18.3847 763	6.9658 198
339	11 49 21	38 958 219	18.4119 526	6.9726 826
340	11 56 00	39 304 000	18.4390 889	6.9795 321
341	11 62 81	39 651 821	18.4661 853	6.9863 681
342	11 69 64	40 001 688	18.4932 42	6.9931 906
343	11 76 49	40 353 607	18.5202 592	7.
344	11 83 36	40 707 584	18.5472 37	7.0067 962
345	11 90 25	41 063 625	18.5741 756	7.0135 791
346	11 97 16	41 421 736	18.6010 752	7.0203 49
347	12 04 09	41 781 923	18.6279 36	7.0271 058
348	12 11 04	42 144 192	18.6547 581	7.0338 497
349	12 18 01	42 508 549	18.6815 417	7.0405 806
350	12 25 00	42 875 000	18.7082 869	7.0472 987
351	12 32 01	43 243 551	18.7349 94	7.0540 041
352	12 39 04	43 614 208	18.7616 63	7.0606 967
353	12 46 09	43 986 977	18.7882 942	7.0673 767
354	12 53 16	44 361 864	18.8148 877	7.0740 44
355	12 60 25	44 738 875	18.8414 437	7.0806 988
356	12 67 36	45 118 016	18.8670 623	7.0873 411
357	12 74 49	45 499 293	18.8944 436	7.0939 709
358	12 81 64	45 882 712	18.9208 879	7.1005 885
359	12 88 81	46 268 279	18.9472 953	7.1071 937
360	12 96 00	46 656 000 47 045 831	18.9736 66	7.1137 866
361	13 03 21 13 10 44	47 045 831 47 437 928	19.	7.1203 674 7.1269 36
362 363	13 17 69	47 832 147	19.0262 976 19.0525 589	7.1334 925
364	13 24 96	48 228 544	19.0525 569	7.1400 37
365	13 24 96	48 627 125	19.1049 732	7.1465 695
366	13 39 56	49 027 896	19.1311 265	7.1530 901
367	13 46 89	49 430 863	19.1572 441	7.1595 988
368	13 54 24	49 836 032	19.1833 261	7.1660 957
369	13 61 61	50 243 409	19,2093 727	7.1725 809
370	13 69 00	50 653 000	19.2353 841	7.1720 509
371	13 76 41	51 064 811	19.2613 603	7.1855 162
372	13 83 84	51 478 848	19.2873 015	7.1919 663
373	13 91 29	51 895 117	19.3132 079	7.1919 003
374	13 98 76	52 313 624	19.3390 796	7.2048 322
375	14 06 25	52 734 375	19.3649 167	7.2112 479
376	14 13 76	53 157 376	19.3907 194	7.2176 522
010	74 70 10 1	00 101 010	10.0001 x04	. FINIS FO ONE

-							
ac. cubique	ombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique		
6.9104 232		14 01 00	*** ***	10 1101 070	H 0040 4F		
6.9173 964	377	14 21 29	53 582 633	19.4164 878	7.2240 45		
6.9243 556	378	14 28 84	54 010 152	19.4422 221	7.2304 268		
6.9313 088	379	14 36 41	54 439 939	19.4679 223	7.2367 972		
6.9382 321	380	14 44 00	54 872 000	19.4935 887	7.2431 565		
6.9451 496	381	14 51 61	55 306 341	19.5192 213	7.2495 045		
6.9520 533	382	14 59 24	55 742 968	19.5448 203	7.2558 415		
6.9589 434	383	14 66 89	56 181 887	19.5703 858	7.2621 675		
6.9658 198	384	14 74 56	56 623 104	19.5959 179	7.2684 824		
6.9726 826	385	14 82 25	56 066 625	19 6214 169	7.2747 864		
6.9795 321	386	14 89 96	57 512 456	19.6468 827	7.2810 794		
6.9863 681	387	14 97 69	57 960 603	19.6723 156	7.2873 617		
6,9931 906	388	15 05 44	58 411 072	19.6977 156	7.2936 33		
7.	389	15 13 21	58 863 869	19,7230 829	7.2998 936		
7.0067 962	390	15 21 00	59 319 000	19.7484 177	7.3061 436		
7.0135 791	391	15 28 81	59 776 471	19.7737 199	7.3123 828		
7.0203 49	392	15 36 64	60 236 288	19,7989 899	7.3186 114		
7.0271 058	393	15 44 49	60 698 457	19.8242 276	7.3248 295		
7.0338 497	394	15 52 36	61 162 984	19.8494 332	7.3310 369		
7.0405 806	395	15 60 25	61 629 875	19,8746 069	7.3372 339		
7.0472 987	396	15 68 16	62 099 136	19.8997 487	7.3434 205		
7.0540 041	397	15 76 09	62 570 773	19.9248 588	7.3495 966		
	398	15 84 04	63 044 792	19.9499 373	7.3557 624		
7.0606 967 7.0673 767	399	15 92 01	63 521 189	19.9749 844	7.3619 178		
	400	16 00 00	64 000 000	20.	7.3680 63		
	401	16 08 01	64 481 201	20,0249 844	7.3741 979		
7.0000 000	402	16 16 04	64 964 808	20.0499 377	7.3803 227		
7.0873 411	403	16 24 09	65 450 827	20.0748 599	7.3864 373		
7.0939 709	404	16 32 16	65 939 264	20.0997 512	7.3925 418		
7.1005 885	405	16 40 25	66 430 125	20.1246 118	7.3986 363		
7.1071 937	408	16 48 36	66 923 416	20.1494 417	7.4047 206		
7.1137 866	407	16 56 49	67 419 143	20.1742 41	7.4107 95		
7.1203 674	408	77 77 77	67 917 312	20,1742 41	7.4168 595		
7.1269 36	409			20,1990 099	7.4229 142		
7.1334 925	410	16 72 81 16 81 00	68 417 929 68 921 000	20,2237 484 20,2484 567	7.4289 589		
7.1400 37	411						
7.1465 695			69 426 531	20.2731 349			
7.1530 901	412	16 97 44	69 934 528	20,2977 831	7.4410 189		
7.1595 988	413	17 05 69	70 444 997	20,3224 014	7.4470 342		
7.1660 957	414	17 13 96	70 957 944	20,3469 899	7.4530 399		
7.1725 809	415	17 22 25	71 473 375	20,3715 438	7.4590 359		
7.1790 544	416	17 30 56	71 991 296	20,3960 781	7.4650 223		
7.1855 162	417	17 38 89	72 511 713	20.4205 779	7.4709 991		
7.1919 663	418	17 47 24	73 034 632	20,4450 483	7.4769 664		
7.1984 05	419	17 55 61	73 560 059	20,4694 895	7.4829 242		
7.2048 322	420	17 64 00	74 088 000	20,4939 015	7.4888 724		
7.2112 479	421	17 72 41	74 618 461	20,5182 845	7.4948 113		
7.2176 522	422	17 80 84	75 151 448	20,5426 386	7.5007 406		
	423	17 89 29	75 686 967	20,5669 638	7.5066 607		

	No.	(/		
Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
424	17 97 76	76 225 024	20.5912 603	7.5125 715
425	18 06 25	76 765 625	20.6155 281	7.5184 73
420	18 14 76	77 308 776	20.6397 674	7.5243 652
427	18 23 29	77 854 483	20.6639 783	7.5302 482
428	18 31 84	78 402 752	20.6881 609	7.5361 221
429	18 40 41	78 953 589	20.7123 152	7.5419 867
430	18 49 00	79 507 000	20.7364 414	7.5478 423
431	18 57 61	80 062 991	20.7605 395	7.5536 888
432 .	18 66 24	80 621 568	20.7846 097	7.5595 263
433	18 74 89	81 182 737	20.8086 52	7.5653 548
434	18 83 56	81 746 504	20,8326 667	7.5711 743
435	18 92 25	82 312 875	20.8566 536	7.5769 849
436	19 00 96	82 881 856	20.8806 13	7.5827 865 7.5885 793
437	19 09 69	83 453 453	20,9045 45	
438	19 18 44	84 027 672	20.9284 495 20.9523 268	7.5943 633 7.6001 385
439	19 27 21 19 36 00	84 604 519 85 184 000	20.9523 268	7.6059 049
440	19 36 00 19 44 81	85 184 000 85 766 121	20.9761 77	7.6116 626
441	19 44 81	86 350 888	21.0237.96	7.6174 116
442 443	19 68 64 19 62 49	86 938 307	21.0237. 90	7.6231 519
443	19 62 49	87 528 384	21.0713 075	7.6288 837
445	19 80 25	88 121 125	21.0713 073	7.6346 067
446	19 89 16	88 716 536	21.1187 121	7.6403 213
447	19 98 09	89 314 623	21.1423 745	7.6460 272
448	20 07 04	89 915 392	21.1660 105	7.6517 247
449	20 16 01	90 518 849	21.1896 201	7.6574 138
450	20 25 00	91 125 000	21.2132 034	7.6630 943
451	20 34 01	91 733 851	21.2367 606	7.6687 665
452	20 43 04	92 345 408	21.2602 916	7.6744 303
453	20 52 09	92 959 677	21.2837 967	7.6800 857
454	20 61 16	93 576 664	21.3072 758	7.6857 328
455	20 70 25	94 196 375	21.3307 29	7.6913 717
456	20 79 36	94 818 816	21.3541 565	7,6970 023
457	20 88 49	95 443 993	21,3775 583	7.7026 246
458	20 97 64	96 071 912	21.4009 346	7.7082 388
459	21 06 81	96 702 579	21.4242 853	7.7138 448
460	21 16 00	97 336 000	21.4476 106	7.7194 426
461	21 25 21	97 972 181	21.4709 106	7.7250 325
462	21 34 44	98 611 128	21.4941 853	7.7306 141
463	21 43 69	99 252 847	21.5174 348	7.7361 877
464	21 52 96	99 897 344	21.5406 592	7.7417 532
465	21 62 25	100 544 625	21,5638 587	7.7473 109
466	21 71 56	101 194 696	21.5870 331	7.7528 606
467	21 80 89	101 847 563	21.6101 828	7.7584 023
468	21 90 24	102 503 232	21.6333 077	7.7639 361
469	21 99 61	103 161 709	21.6564 078	7.7694 62 1
470	22 09 00	103 823 000	21.6794 884	7.7749 801

ues.

Carrés et cubes, Racines carrées et oubiques. (Suite)

	(Same)					
Rao	. cubique	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
7.1	5125 715	471	22 18 41	104 487 111	21.7025 344	7,7804 904
7.1	5184 73	472	22 27 84	105 154 048	21.7255 61	7.7859 928
	5243 652	473	22 37 29	105 823 817	21.7485 632	7.7914 875
7.	5302 482	474	22 46 76	106 496 424	21.7715 411	7.7969 745
7.	5361 221	475	22 56 25	107 171 875	21.7944 947	7.8024 438
7.	5419 867	476	22 65 76	107 850 176	21.8174 242	7.8079 254
7.	5478 423	477		108 531 333	21.8403 297	7.8133 892
	5536 888	478		109 215 352	21.8632 111	7.8188 456
7.	5595 203	479		109 213 332	21.8860 686	7.8342 942
7.	5653 548					
	5711 743	480	23 04 00	110 592 000	21.9089 023	7.8297 353
	5769 849	481	23 13 61	111 284 641	21.9317 122	7.8351 688
	.5827 865	482	23 23 24	111 980 168	21.9544 984	7.8405 949
	.5885 793	483	23 32 89	112 678 587	21.9772 61	7.8460 134
7	.5943 633	484	23 42 56	113 379 904	22.	7.8514 244
	6001 385	485	23 52 25	114 084 125	22.0227 155	7.8568 281
	6059 049	486	23 61 96	114 791 256	22.0454 077	7,8622 242
	6116 626	487	23 71 69	115 501 303	22.0680 765	7.8676 13
	.6174 116	488	23 81 44	116 214 272	22.0907 22	7.8729 944
	7.6231 519	489	23 91 21	116 930 169	22,1133 444	7.8783 684
	7.6288 837	490	24 01 00	117 649 000	22.1359 436	7.8837 352
	7.6346 067	491	24 10 81	118 370 771	22.1585 198	7.8890 946
1	7.6403 213	492	24 20 64	119 095 488	22.1810 73	7.8944 468
	7.6460 272	493	24 30 49	119 823 157	22.2036 033	7.8997 917
	7.6517 247	494	24 40 36	120 553 784	22.2261 108	7.9051 294
		495	24 50 25	121 287 375	22.2485 955	7.9104 599
	11001	496	24 60 16	122 023 936	22,2710 575	7.9157 832
11	110000	497	24 70 09	122 763 473	22.2934 968	7.9210 994
	110001	498	24 80 04	123 505 992	22.3159 136	7.9264 085
3	1,0,22	499	24 90 01	124 251 499	22.3383 079	7.9317 104
	7.6800 857	500	25 00 00	125 000 000	22,3606 798	7.9370 053
3	7.6857 328	501	25 10 01	125 751 501	22,3830 293	7.9422 931
	7.6913 717	502	25 20 04	126 506 008	22,4053 565	7.9475 739
3	7.6970 023	503	25 30 09	127 263 527	22.4276 615	7.9528 477
3	7.7026 246	504	25 40 16	128 024 064	22,4499 443	7.9581 144
B	7.7082 388	505	25 50 25	128 787 625	22,4722 051	7.9633 743
3	7.7138 448	506	25 60 36	129 554 246	22,4944 438	7.9686 271
6	7.7194 426	507	25 70 49	130 323 843	22,5166 605	7,9738 731
6	7.7250 325	508	25 80 64	131 096 512	22.5388 553	7.9791 122
3	7.7306 141	509	25 90 81	131 872 229	22.5610 283	7.9843 444
8	7.7361 877	510	26 01 00	132 651 000	22,5831 796	7.9895 697
2	7.7417 532	511	26 11 21	133 432 831	22.6053 091	7.9947 883
7	7.7473 109	512	26 21 44	134 217 728	22.6274 17	8.
1	7.7528 (106	513	26 31 69	135 005 697	22.6495 033	8,0052 049
8	7.7584 023	514				8.0104 032
7	7.7639 361	514	26 41 96 26 52 25			
8	7.7694 62	516			Married Wilder of the Local Division in which the	
A	7.7749 801	517	26 62 56	137 388 096	22.7156 334	8.0207 794
- 1		317	26 72 89	138 188 413	22,7376 340	8.0259 574

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique	
518	26 83 24	138 991 832	22.7598 134	8.0311 287	
519	26 93 61	139 798 359	22.7815 715	9.0362 935	
520	27 04 00	140 608 000	22,8035 085	8.0414 515	
521	27 14 41	141 420 761	22.8254 244	8.0456 03	
522	27 24 84	142 236 648	22.8473 193	8.4517 479	
523	27 35 29	143 055 667	22.0891 933	8.0568 862	
524	27 45 76	143 877 824	22.8910 463	8.0620 18	
525	27 56 25	144 703 125	22.9128 785	8.0671 432	
526	27 66 76	145 531 576	22.9346 899	8.0722 62	
527	27 77 29	146 363 183	22.9564 806	8.0773 743	
528	27 87 84	147 197 932	22.9782 506	8.0824 8	
529	27 98 41	148 035 889	23.	8.0875 794	
530	28 09 00	148 877 000	23.0217 289	8.0926 723	
531	28 19 61	149 721 291	23.0434 372	8.0977 589	
532	28 30 24	150 568 768	23.0651 252	8.1028 39	
533	28 40 89	151 419 437	23.0867 928	8.1079 128	
534	28 51 56	152 273 304	23.1084 4	8.1129 803	
535	28 62 25	153 130 375	23,1300 67	8.1180 414	
536	28 72 96	153 990 656	23.1516 738	8.1230 962	
587	28 83 69	154 854 153	23.1732 605	8.1281 447	
538	28 94 44	155 720 872	23.1948 27	8,1331 87	
539	29 05 21	156 590 819	23,2163 735	8,1382 23	
540	29 13 00	157 464 000	23.2379 001	8.1432 529	
541	29 26 81	158 340 421	23.2594 067	8.1482 765	
542	29 37 64	159 220 088	23.2808 935	8.1532 939	
543	29 48 49	160 103 007	23.3023 604	8.1583 051	
544	29 59 36	160 989 184	23.3238 076	8.1633 102	
545	29 70 25	161 878 625	23.3452 351	8.1683 092	
546	29 81 16	162 771 336	23.3666 429	8.1733 02	
547	29 92 00	163 667 323	23.3880 311		
548	30 03 04		23.4093 998		
	30 14 01	The state of the s			
549 550	30 25 00	a 0 to 1 to 0	23.4307 49 23.4520 788	8.1882 441 8.1932 127	
551	30 36 01		23.4733 892		
552				8.1981 753	
553			23.4946 802	8,2031 319	
554	30 58 09		23.5159 52	8.2080 825	
	30 69 18		23.5372 046	8.2130 271	
555	30 80 25	170 953 875	23.5584 38	8,2179 657	
556	40 00 00	171 879 616	23.5796 522	8.2228 985	
557	31 02 49	172 808 693	23.6008 474	8.2278 254	
558	31 13 64	173 741 112	23.6220 236	8.2327 463	
559	31 24 81	174 676 879	23.6431 868	8.2376 614	
560	31 36 00	175 616 600	28.6443 191	8.2425 706	
561	31 47 21	176 558 481	23.6854 386	8.2474 74	
562	31 58 44	177 504 328	23,7065 392	8.2523 715	
568	31 69 69	178 453 547	23.7276 21	8.2572 635	
564	31 89 96	179 406 144	23,7486 842	8,2621 492	

269

c. cubique	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
3.0311 287	565	31 92 25	180 162 125	23,7697 286	8.2670 294
3.0362 935	566	32 03 56	181 321 496	23.7907 545	8.2719 039
3.0414 515	567	32 14 89	182 284 263	23.8117 618	8.2767 728
3.0456 03	568	32 26 24	183 250 432	23.8327 509	8,2816 255
8.J517 479	569	32 37 61	184 220 009	23.8537 209	8,2864 928
3.0568 862	570	32 49 00	185 193 000	23.8746 728	8.2913 444
8.0620 18	571	32 60 41	186 169 411	23.8956 063	8.2961 903
8.0671 432	572	32 71 84	187 149 248	23.9165 215	8.3010 304
8.0722 62	573	32 83 29	188 132 517	23.9374 184	8,3058 651
8.0773 743	574	32 94 76	189 119 224	23.9582 971	8.3106 941
8.0824 8		33 06 25	100 100 375	23,9791 576	8.3155 175
8.0875 794	575				Maria Street of the Land
8.0926 723	576			24.	
8.0077 589	577	33 29 29	192 100 033	24.0208 243	8.3251 475
8.1028 39	578	33 40 84	193 100 552	24.0416 306	8.3299 542
8 1079 128	579	33 52 41	194 104 539	24.0624 188	8.3347 558
O. TOLO	580	33 64)	195 112 000	24.0831 891	8.3395 509
O. T. T.	581	33 75 11	196 122 941	24.1039 416	8.3443 41
0.1100	582	33 87 24	197 137 368	24.1246 762	8.3491 250
8.1230 962	583	33 98 89	198 155 287	24.1453 929	8.3539 047
8.1281 447	584	34 10 56	199 176 704	24.1660 919	8.3586 784
8,1331 87	585	34 22 25	200 201 625	24.1867 732	8.3634 466
8.1382 23	586 i	34 33 96	201 230 056	24.2074 369	8.3682 095
8.1432 529	587	34 45 69	202 262 003	24.2280 829	8.3729 668
8.1482 765	588	34 57 44	203 297 472	24.2487 113	8.3777 188
8.1532 939	589	34 60 21	204 336 469	24.2693 222	8.3824 653
8.1583 051	590	34 81 00	205 379 000	24.2899 156	8.3872 065
8.1633 102	591	34 92 81	206 425 071	24.3104 916	8.3919 423
8.1683 092	592	35 04 64	207 474 688	24.3310 591	8.3966 7:1)
8.1733 02	593	35 16 49	298 527 857	24,3515 913	8.4013 981
8.1782 888	594	35 28 36	209 584 584	24.3721 152	8.4061 180
8.1832 695	595	35 40 25	210 644 875	24.3926 218	8.4108 326
8.1882 441	596	35 52 16	211 708 736	24.4131 112	8.4155 419
8.1932 127	597	35 64 00	212 776 173	24.4335 834	8.4202 46
8.1981 753	598	35 76 04	213 847 192	24.4540 385	8.4249 448
8,2031 319	599	35 88 01	214 921 799	24.4744 765	8.4296 383
8.2080 827					
8.2130 271	600	35 00 00	216 900 900	24.4948 974	
8,2179 657	601	36 12 01	217 081 801	24.5153 013	8.4390 098
8,2228 985	662	36 24 04	218 167 208	24.5356 883	8.4436 877
0	663	36 36 09	219 256 227	24.5560 583	8.4483 605
Chamber of	604	36 48 16	220 348 864	24.5764 115	8.4530 281
(), wirms	605	36 60 25	221 445 125	24.5967 478	8.4576 906
	606	36 72 36	222 545 016	24.6170 673	8,4623 479
Car an armed	607	36 84 49	223 648 543	24.6373 7	8.467
8.2474 74	508	36 96 64	224 755 712	21.6576 56	8.4716 471
8.2523 715	609	37 08 81	225 866 529	24.6779 254	8.4762 892
8.2572 635	610	37 21 00	226 981 600	24.6981 781	8,4899 261
8.2621 492	ALL	37 33 21	228 099 131	24.7184 142	8.4855 579

270

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique	
612	27 45 44	229 220 928	24.7386 338	8.4901 848	
613	37 57 69	230 346 397	24.7588 368	8.4948 065	
614	37 69 96	231 475 544	24.7790 234	8.4994 233	
615	37 82 25	232 608 375	24.7991 935	8.5040 35	
616	37 94 56	233 744 896	24.8193 473	8.5086 417	
617	38 06 89	234 € 35 113	24.8394 847	8.5132 435	
618	38 19 24	236 029 032	24.8596 058	8.5178 403	
619	38 31 61	237 176 659	24.8797 106	8.5224 321	
620	38 44 00	238 328 000	24.8997 992	8.5270 189	
621	38 56 41	239 483 061	24.9198 716	8.5316 009	
622	38 68 84	240 641 848.	24.9399 278	8.5361 78	
623	38 81 29	241 804 367	24.9599 679	8.5407 501	
624	38 93 76	242 970 624	24.9799 92	8.5453 173	
625	39 06 25	244 140 625	25.	8.5498 797	
626	39 18 76	245 134 376	25.0199 92	8.5544 372	
627	39 31 29	246 491 883	25.0399 681	8.5589 899	
628	39 43 84	247 673 152	25.0599 282	8.5635 377	
629	39 56 41	248 858 189	25.0798 724	8.5680 807	
630	39 69 00	250 047 000	25.0998 008	8.5726 189	
631	39 81 61	251 239 591	25.1197 134	8,5771 523	
632	39 94 24	252 435 968	25,1396 102	8.5816 809	
633	40 06 89	253 636 137	25.1594 913	8.5862 047	
634	40 19 56	254 840 104	25.1793 566	8.5907 238	
635	40 32 25	256 047 875	25.1992 063	8.5952 38	
636	40 44 96	257 259 456	25,2190 404	8.5997 476	
637	40 57 69	258 474 853	25.2388 589	8.6042 525	
638	40 70 44	259 694 072	25,2586 619	8.6087 526	
639	40 83 21	260 917 119	25,2784 493	8.6132 48	
640	40 96 40	262 144 000	25.2982 213	8.6177 388	
641	41 08 81	263 374 721	25.3179 778	8.6222 248	
642	41 21 64	264 609 288	25.3377 189	8.6267 063	
643	41 34 49	265 847 797	25.3574 447	8.6311 83	
644	41 47 36	267 080 984	25.3771 551	8.6356 551	
645	41 60 25	268 336 125	25.3968 502	8.6401 226	
646	41 73 16	260 585 136	25.4165 301	8.6445 855	
647	41 86 09	270 840 023	25.4361 947	8.6490 437	
648	41 99 04	272 097 792	25,4558 441	8.6534 974	
649	42 12 01	273 359 549	25,4754 784	8.6579 465	
650	42 25 00	274 625 000	25,4950 976	8.6623 911	
651	42 38 01	275 894 451	25.5147 016	8.6668 31	
652	42 51 04	277 167 808	28.5342.907	8.6712 665	
650	42 64 69	278 445 077	25,5538 647	8.6756 974	
654	42 77 16	279 726 264	25.5734 237	8.6801 237	
655	42 90 25	281 011 375	25.5929 678	8.6845 456	
656	43 03 36	282 300 416	25.6124 969	8.6889 63	
657	43 16 49	283 593 393	25,6320 112	8.6933 759	
658	43 29 64	284 890 312	25,6515 107	8.6977 843	

Carrés et cubes, Racines carrées et cubiques (Suite)

c. cubique 8.4901 848 8.4948 065 8.4994 233 8.5040 35 8.5086 417 8.5132 435 8.5178 403 8.5224 321 8.5270 189 8.5316 009 8.5361 78 8.5407 501 8.5453 173 8.5498 797 8.5544 372 8.5589 899 8.5635 377 8.5680 807 8.5726 189 8.5771 523 8.5816 809 8.5862 047 8.5907 238 8.5952 38 8.5997

	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. Cubique
cubique	659	43 42 81	286 191 179	25.6709 953	8,7021 882
4901 848	660	43 56 00	287 496 000	25,6904 652	8.7065 877
4948 065	661	43 69 21	288 804 781	25.7099 203	8.7109 827
4994 233	662	43 82 44	290 117 528	25.7293 607	8.7153 734
5040 35	663	43 95 69	291 434 247	25.7487 864	8.7197 596
.5086 417	664	44 08 96	292 754 944	25.7681 975	8,7241 414
.5132 435	665	44 22 25	294 079 625	25.7875 939	8.7285 187
5178 403	666	44 35 56	295 408 296	25.8069 758	8.7328 918
.5224 321	667	44 48 89	296 740 963	25.8263 431	8.7372 604
5270 189	668	44 62 24	298 077 632	25.8456 96	8.7416 246
.5316 009	669	44 75 61	299 418 309	25,8650 343	8.7459 846
3.5361 78	670	44 89 00	300 763 000	25.8843 582	8,7503 401
3.5407 501	671	45 02 41	302 111 711	25.9036 677	8.7546 918
3.5453 173	672	45 15 84	303 464 448	25.9229 628	8.7590 383
3.5498 797	673	45 29 29	304 821 217	25.9422 435	8.7633 809
8.5544 372	674	45 42 76	306 182 024	25.9615 1	8.7677 192
8,5589 899	675	45 56 25	307 546 875	25,9807 621	8.7720 532
8.5635 377	676	45 69 76	308 915 776	26.	8.7763 83
8.5680 807	677	45 83 29	310 288 733	26.0192 237	8.7807 084
8.5726 189	678	45 96 84	311 665 752	26.0384 331	8.7850 296
8.5771 523	679	46 10 41	313 046 839	26.0576 284	8.7893 466
8,5816 809	380	46 24 00	314 432 000	26.0768 096	8.7936 593
8.5862 047	i to c	46 37 61	315 821 241	26,0959 767	8.7979 679
8.5907 238	1 1 1	46 51 24	317 214 568	26.1151 297	8.8022 721
8.5952 38	UES	46 64 89	318 611 987	26.1342 687	8.8065 722
8.5997 476	584	46 78 56	320 013 504	26.1533 937	8.8108 681
8,6042 525	685	46 92 25	321 419 125	26.1725 047	8.8151 598
8.6087 526	686	47 05 96	322 828 856	26.1916 017	8,8194 474
8.6132 48	687	47 19 69	324 242 703	26.2106 848	8.8237 307
8.6177 388	688	47 33 44	325 660 672	26.2297 541	8.8280 099
8.6222 248	689	47 47 21	327 082 769	26 2488 095	8.8322 85
8.6267 063	690	47 61 00	328 509 000	26.2678 511	8.8365 559
8,6311 83	691	47 74 81	329 939 371	26.2868 789	8.8498 227
8,6356 551	692	47 88 64	331 373 888	26.3058 929	8.8450 854
8.6401 226	693	48 02 49	332 812 557	26.3248 932	8.3493 44
8.6445 855	694	48 16 36	334 255 384	26.3438 797	8.8535 985
8.6490 437	693	48 30 25	335 702 375	26,3628 527	8.8578 489
8.6534 974	596	48 44 16	337 153 536	26.3318 119	8.8620 952
8.6579 465	697	48 58 09	338 608 873	26,4007 576	8.8663 375
8.6623 911	698	48 72 04	340 068 392	26.4196 896	8.8705 757
8,6668 31	699	48 86 01	341 532 099	26.4386 081	8.8748 099
8.6712 665	700	49 00 00	343 000 000	26.4575 131	8.8790 4
8.6756 974	701	49 14 01	344 472 101	26.4764 046	8.8832 661
8.6801 237	702	49 28 04	345 948 408	26.4952 826	8.8874 882
8.6845 456	703	49 42 09	347 428 927	26.5141 472	8.8917 063
8.6889 63	704	49 56 16	348 913 664	26.5329 983	8.8959 204
8.6933 759	705	49 70 25	350 402 625	26,5518 361	8.9001 304
8.6977 843					

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
706	49 84 36	351 895 816	26.5706 605	8.9043 366
707	49 98 49	353 393 243	26.5894 716	8.9085 387
708	50 12 54	354 894 912	26.6082 694	8.9127 369
709	50 26 81	356 400 829	26.6270 539	8.9169 311
710	50 41 00	357 911 000	26.6458 252	8.9211 214
711	50 55 21	359 425 431	26.6645 833	8.9253 078
712	50 69 44	360 944 128	26.6833 281	8,9294 902
713	50 83 69	362 467 097	26.7020 598	8.9336 687
714	50 97 96	363 994 344	26.7207 784	8.9378 433
715	51 12 25	365 525 875	26.7394 839	8.9420 14
716	51 26 56	367 061 696	26.7581 763	8.9461 809
717	51 40 89	368 601 913	26.7768 557	8.9503 438
718	51 55 24	370 146 232	26.7955 22	8.9545 029
719	51 69 61	371 694 959	26.8141 754	8.9386 581
720	51 84 00	373 248 000	26.8328 157	8.9623 095
721	51 98 41	74 805 361	26.8514 432	8.9669 57
722	52 12 84	376 367 948	26.8700 577	8.9711 007
723	52 27 29	377 933 067	26,8886 593	8.9752 406
724	52 41 76	379 503 434	26.9072 481	8.9793 766
725	52 56 23	381 078 125	26.8258 24	.8.9835 089
726	52 70 76	382 657 176	26.9443 872	8.9876 373
727	52 85 29	384 240 583	26.9629 375	8.9917 62
728	52 99 84	385 828 352	26.9814 751	8,9958 899
729	53 14 41	387 420 489	27.	9.
730	53 29 00	389 017 000	27.0185 122	9.0041 134
731	53 43 61	390 617 891	27.0370 117	9.0082 229
732	53 58 24	392 223 168	27.0554 985	9.0123 288
733	53 72 89	393 832 837	27.0739 727	9.0164 309
734	53 87 56	395 446 904	27.0924 344	9,0205 293
735	54 02 25	397 065 375	27.1108 834	9.0246 239
736	54 16 96	398 688 256	27.1293 199	9.0287 149
737	54 31 69	400 315 553	27.1477 439	9.0228 021
738	54 46 44	401 947 272	27.1661 554	2.0368 857
739	54 61 21	403 585 419	27.1845 544	9.0409 655
740	54 76 00	405 224 000	27.2029 41	9.0450 417
741	54 90 81	406 869 021	27.2213 152	9.0491 142
742	55 05 64	408 518 488	27.2396 769	9.0531 831
743	55 20 49	410 172 407	27.2580 263	9.0572 482
744	55 35 36	411 830 784	27.2763 634	9.0613 098
745	55 50 25	413 493 625	27.2946 881	9.0653 677
746	55 65 16	415 160 936	27.3130 006	9.0694 22
747	55 80 09	416 832 723	27.3313 007	9.0734 723
748	55 95 04	413 508 992	27.3495 887	9.0775 197
749	58 10 01	42) 189 749	27.3678 644	9.0815 631
750	56 25 00	421 875 000	27 3861 279	9.0856 03
751	56 40 01	423 564 751	27.4043 752	9,0896 352
752	56 55 04	425 259 008	27 4226 184	9.0936 719

278

0228 021 0368 857 0409 655

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
753	56 70 09	426 957 777	27.4408 455	9,0977 91
754	56 85 16	428 661 064	27.4590 604	9.1017 265
755	57 00 25	430 368 875	27.4772 633	9.1057 485
756	57 15 36	432 081 216	27.4954 542	9.1097 669
757	57 30 49	433 798 093	27.5136 33	9.1137 818
758	57 45 64	435 519 512	27.5317 998	9.1177 931
759	57 60 81	437 245 479	27.5499 546	9.1218 01
760	57 76 00	438 976 000	27,5980 975	9.1258 053
761	57 91 21	440 711 081	27.5862 284	9.1298 061
792	58 06 44	442 450 728	27.6043 475	9.1338 034
763	58 21 69	444 194 947	27.6224 546	9.1377 971
764	58 36 96	445 943 744	27.6405 499	9.1417 874
765	58 52 25	447 697 125	27.6586 334	9.1457 742
766	58 67 56	449 455 096	27.6767 05	9.1497 576
767	58 82 89	451 217 663	27.6947 648	9.1537 375
768	58 98 24	452 984 832	27.7128 129	9.1577 139
769	59 13 61	454 756 609	27.7308 492	9.1616 869
770	59 29 00	456 533 000	27.7488 739	9.1656 565
771	59 44 41	458 314 011	27.7668 868	9.1696 225
772	59 59 84	460 099 648	27.7848 88	9.1735 852
773	59 75 29	461 889 917	27.8028 775	9.1775 445
774	59 90 76	463 684 824	27.8208 555	9.1815 003
775	60 06 25	465 484 375	27.8389 218	9.1854 527
776	60 21 76	467 288 576	27.8667 766	9.1894 018
777	60 37 29	469 097 433	27.8747 187	9.1933 474
778	60 52 84	470 910 952	27.8926 514	9.1972 897
779	60 68 41	472 729 139	27.9105 715	9.2012 286
780	60 84 00	474 552 000	27,9284 801	9.2031 641
781	60 99 61	476 379 541	27.9463 772	9.2090 962
782	61 15 24	478 211 768	27.9642 629	9.2130 25
783	61 30 89	480 048 687	27.9821 372	9.2169 505
784	6! 46 56	481 890 304	28.	9.2208 726
785	61 62 25	483 736 625	28.0178 515	9.2247 914
786	61 77 96	485 587 656	28.0356 915	9.2287 068
787	61 93 69	487 443 403	28.0535 203	9.2326 189
788	62 09 44	489 303 872	28.0713 377	9.2365 277
789	62 25 21	491 169 069	28.0891 438	9.2404 333
790	62 41 00	493 039 000	28.1069 386	9.2443 355
791	62 56 81	494 918 671	28.1247 222	9.2482 344
792	62 72 64	496 793 088	28.1424 946	9.2521 3
793	62 88 49	498 677 257	28.1602 557	9.2560 224
794	63 04 36	500 566 184	28.1780 056	9.2599 114
795	63 20 25	502 459 875	28.1957 444	9.2637 973
796	63 36 16	504 358 336	28.2134 72	9.2676 798
797	68 52 09	506 261 573	28.2311 884	9.2715 592
798	63 68 04	508 169 592	28.2488 938	9.2754 352
799	68 84 01	510 082 390	28.2665 881	9.2793 081

274

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique	
800	64 00 00	512 000 000	28.2842 712	9.2831 777	
801	64 16 01	513 922 401	28.3019 434	9.2870 44	
802	64 32 04	515 849 608	28.3196 045	9,2909 072	
803	64 48 09	517 781 627	28.3372 546	9.2947 671	
804	64 64 16	519 718 464	28.3548 938	9 2986 239	
805	64 80 25	521 660 125	28.3725 219	9.3024 775	
806	64 96 36	523 606 616	28.3901 391	9-3063 278	
807	65 12 49	525 557 943	28,4077 454	9.3101 75	
808	65 28 64	527 514 112	28.4253 408	9.3140 19	
809	65 44 81	529 475 129	28.4429 253	9.3178 599	
810	65 61 00	531 441 000	28,4604 989	9.3216 975	
811	65 77 21	533 411 731	28.4780 617	9.3255 32	
812	65 93 44	535 387 328	28,4956 137	9.3293 634	
813	66 09 69	537 367 797	28.5131 549	9.3331 916	
814	66 25 96	539 353 144	28.5306 852	9.3370 167	
815	66 42 25	541 343 375	28.5482 048	9.3408 386	
816	66 58 56	548 338 496	28.5657 137	9.3446 575	
817	66 74 89	545 338 513	28,5832 119	9.3484 731	
818	66 91 24	547 343 432	28.6006 998	9.3522 857	
819	67 07 61	549 353 239	28.6181 76	9.3560 952	
820	67 24 00	551 368 000	28.6356 421	9.3599 016	
821	67 40 41	553 387 661	28.6530 976	9.3637 049	
822	67 56 84	555 412 248	28.6705 424	9.3675 051	
823	67 73 29	557 441 767	28.6879 766	9.3713 022	
824	67 89 76	559 476 224	28.7054 002	9.3750 963	
825	68 06 25	561 515 625	28.7228 132	9.3788 873	
826	68 22 76	563 559 976	28.7402 157	9.3826 752	
827	68 39 29	56/5 609 283	28.7576 077	9.3864 6	
828	68 55 84	547 663 552	28.7749 891	9.3902 419	
829	68 72 41	569 722 789	28.7923 601	9.3940 200	
830	68 89 00	571 787 900	28,8097 206	9.3977 96	
831	69 05 61	573 756 191	28.8270 706	9.4015 691	
830	69 22 24	575 930 368	23.8444 102	9.4053 387	
800	69 38 89	578 009 537	28.8617 394	9.4091 054	
834	69 55 56	580 093 704	28.8790 582	9.4128 69	
835	69 72 25	582 182 875	28.8963 666	9.4166 297	
836	69 88 96	584 277 056	28.2136 646	9.4203 873	
837	70 05 69	586 376 253	28.9309 523	9.4241 42	
838	70 22 44	588 480 472	28.9482 297	9.4278 936	
839	70 39 21	590 589 719	28,9654 967	9.4316 42	
840	70 56 00	502 704 000	28.9627 535	9.4353 8	
841	70 72 81	594 823 321	200	9.4391 307	
842	70 89 64	596 947 688	29.0172 363	9 4428 70	
843	71 06 49	599 077 107	29.0344 623	9.4466 073	
814	71 23 36	601 211 584	29.0516 781	9,4503 41	
845	71 40 25	663 351 125	29.0688 837	9.4540 719	
846	71 57 16	605 495 736	29,0860 791	9.4577 999	

	Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
c. cubique	847	71 74 09	607 645 423	29.1032 644	9.4615 249
.2831 777	848	71 91 04	609 800 192	29.1204 396	9.4652 47
.2870 44	849	72 08 QI	611 960 049	29.1376 046	9.4789 661
.2909 072	850	72 25 00	614 125 000	29.1547 595	9.4726 824
2947 671	851	72 42 01	616 295 051	29.1719 043	9.4763 957
2986 239	852	72 9 04	618 470 208	29.1890 39	9.4801 061
.3024 775	853	72 76 09	620 650 477	29,2061 637	9.4838 136
-3063 278	854	72 93 16	622 835 864	29.2232 784	9.4875 182
.3101 75	855	73 10 25	625 026 375	29.2403 83	9.4912 2
.3140 19	856	73 27 36	627 222 016	29.2574 777	9,4949 188
.3178 599	857	73 44 49	629 422 793	29.2745 623	9.4986 147
9.3216 975	858	73 61 64	631 628 712	29.2916 37	9.5023 078
0.3255 32	859	73 78 81	633 839 779	29,3087 018	9.5059 98
0.3293 634	860	73 96 00	636 056 000	29.3257 566	9,5096 854
9.3331 916	861	74 13 21	638 277 381	29.3428 015	9.5133 699
9.3370 167	862	74 30 44	640 503 928	29.3598 365	9.5170 515
9.3408 386	863	74 47 69	642 735 647	29.3768 616	9.5207 303
9.3446 575	864	74 64 96	644 972 544	29.3938 769	9.5244 063
9.3484 731	865	74 82 25	647 214 625	29,4108 823	9.5280 794
9.3522 857	866	74 99 56	649 461 896	29,4278 779	9.5317 497
9.3560 952	867	75 16 89	651 714 363	29.4448 637	9.5354 172
9.3599 016	868	75 34 24	653 972 032	29.4618 397	9,5390 818
9.3637 049	869	75 51 61	656 234 909	29.4798 059	9.5427 437
9.3673 051	870	75 69 00	658 503 000	29.4957 624	9.5464 027
9.3713 022	871	75 86 41	660 776 311	29.5127 091	9,5500 589
9.3750 963	872	76 03 84	663 054 848	29.5296 461	9,5537 123
9.3788 873	873	76 21 29	665 338 617	29.5465 734	9.5573 63
9.3826 752	874	76 38 76	667 627 624	29.5634 91	9,5610 108
9.3864 6	875	76 56 25	669 921 875	29.5803 989	9.5646 559
9.3902 419	876	76 73 76	672 221 376	29.5972 972	9.5682 982
9.3940 206	877	76 91 29	674 526 133	29.6141 858	9.5719 377
9.3977 964	878	77 08 84	676 836 152	29.6310 648	9,5755 745
9.4015 691	879	77 26 41	679 151 439	29,6479 342	9.5792 085
9.4053 387	880	77 44 00	681 472 000	29,6647 939	9,5828 397
9.4091 054	881	77 61 61	683 797 841	29.6816 442	9.5864 682
9,4128 69	882	77 79 24	686 128 968	29.5984 848	9.5900 937
9.4166 297	883	77 96 89	688 465 387	29.7153 159	9.5937 169
9.4203 873	884	78 14 56	690 807 104	29.7321 375	9.5973 373
9.4241 42	885	78 32 25	693 154 125	29,7489 496	9.6009 548
9,4278 936	866	78 49 96	695 506 456	29.7557 521	9.6045 696
9.4316 423	887	78 67 79	697 864 103	29.7825 452	9.6081 817
9.4353 8	888	78 85 44	700 227 072	29,7993 289	9.6117 911
9.4391 307	889	79 03 21	702 595 369	29.8161 03	9.6153 977
9 4428 701	890	79 21 00	704 969 000	29.8328 678	9.8190 017
9.4466 072	891	79 38 81	707 347 971	29.8496 231	9,6226 03
9.4503 41	892	79 56 64	709 732 288	29.8663 69	9.6262 016
9.4540 719	893	79 74 49	712 121 957	29.8331 056	9.6297 975
9.4577 999	300 1	10 12 20 1	(THE THE SUI	1 mo. 000 x 000	5,000, 010

276

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique
894	79 92 36	714 516 984	29.8998 328	9.6333 907
895	80 10 25	716 917 375	29,9165 506	9.6369 81°
896	80 28 16	719 323 136	29.9332 591	9.6405 69
897	80 46 09	721 734 273	29.9499 583	9.6441 542
898	80 64 04	724 150 792	29 9666 481	9.6477 367
899	80 82 01	726 572 699	29.9833 287	9.6513 166
900	81 00 00	729 000 000	30.	9.6548 938
901	81 18 01	731 432 701	30.0166 62	9.6584 684
902	81 36 04	733 870 808	30.0333 148	9.6620 403
903	81 54 09	736 314 327	30.0490 584	9.6656 096
904	81 72 16	738 763 264	30.0665 928	9,6691 762
905	81 90 25	741 217 625	30.0832 179	9.6727 403
906	82 08 36	743 677 416	30.0998 339	9.6763 017
907	82 26 49	746 142 643	30,1164 407	9.6798 604
908	82 44 64	748 613 312	30.1330 383	9.6834 166
909	82 62 81	751 089 429	30,1496 269	9.6869 701
910	82 81 00	753 571 000	30,1662 063	9.6905 211
911	82 90 21	756 058 031	30,1827 765	9.6940 694
912	83 17 44	758 550 825	30,1993 377	9.6976 151
913	83 35 69	761 048 497	30,2158 899	9.7011 583
914	83 53 96	763 551 944	30.2324 329	9.7046 989
915	83 72 25	766 060 875	30,2489 669	9.7082 369
916	83 90 56	768 575 296	30.2654 919	9.7117 723
917	84 08 89	771 095 213	30,2820 079	9.7153 051
918	84 27 24	773 620 632	30,2985 148	9.7188 354
919	84 45 61	776 151 559	30,3150 128	9.7223 631
920	84 64 00	778 688 000	30.3315 018	9.7258 883
921	84 82 41	781 229 961	30,3479 818	9,7294 109
022	85 00 84	783 777 448	30.3644 529	9.7329 309
923	85 19 29	786 330 467	30.3809 151	9.7364 484
924	85 37 76	788 889 024	30,3973 683	9.7399 634
925	85 56 25	791 453 125	30.4138 127	9.7434 758
926	85 74 76	794 022 776	30,4302 481	9.7469 857
927	85 93 29	796 597 983	30,4466 747	9.7504 93
928	86 11 84	799 178 752	30,4630 924	9.7539 979
929	86 30 41	801 765 089	30.4795 013	9.7575 002
930	86 49 00	804 357 000	30,4959 014	9.7610 001
931	86 51 31	806 954 491	30.5122 926	9,7644 974
932	86 86 24	809 557 568	29.5286 75	9.7679 922
933	87 04 89	812 166 237	30,5450 487	9.7714 845
934	87 23 56	814 780 504	30.5614 136	9.7749 743
935	87 42 25	817 400 375	30.5777 697	9.7784 616
936	87 60 96	820 025 856	30.5941 171	9.7829 466
937	87 79 69	822 656 953	30.6104 557	9.7854 288
938	87 98 44	825 293 672	30.9267 857	9.7889 087
939	88 17 21	827 936 019	30,6431 069	0.7928 861
940	88 36 00	83058 4 000	30,6594 194	9.7958 611

. oubique	Nombre	Carró	Cube	Racine carrée	Rac. Cubique
6333 907	941	88 54 81	833 237 621	30,6757 233	9.7993 336
6300 81°	942	88 73 64	835 896 888	30,6920 185	9,8028 036
6405 69	943	88 92 49	838 561 807	30,7083 051	9.8062 711
6441 542	944	89 11 36	841 232 384	30.7245 83	9.8097 362
6477 367	945	89 30 25	843 908 625	30,7408 523	9.8131 989
6513 166	946	89 49 16	846 590 536	30.7571 13	9.8166 591
6548 938	947	89 68 09	849 278 123	30.7733 651	9.8201 169
6584 684	948	89 87 04	851 971 392	30,7896 086	9.8235 723
6620 403	949	90 06 01	854 670 349	30.8058 436	9.8270 252
6656 096	950	90 25 00	857 375 000	30.8220 7	9.8304 757
6691 762	951	90 44 01	860 085 351	30.8382 879	9.8339 238
6727 403	952	90 63 04	862 801 408	30.8544 972	9.8373 695
6763 017	953	90 82 09	865 523 177	30.8706 981	9.8408 127
6798 604	954	91 01 16	868 250 664	30.8868 904	9.8442 536
6834 166	955	91 20 25	879 983 875	30,9030 743	9.8476 92
6869 701	956	91 39 36	3 722 816	30,9192 477	9.8511 28
6905 211	957	91 58 49	876 467 493	30.9354 166	9.8545 617
6940 694	958	01 77 64	879 217 912	30.9515 751	9.8579 929
6976 151	959	01 96 81	881 974 079	30 9677 251	9.8614 218
7011 583	960	92 16 00	884 736 000	30,9838 668	9.8648 483
7046 989	961	92 35 21	887 503 681	31.	9.8682 724
7082 369	962	92 54 44	890 277 128	31.0161 248	9.8716 941
7117 723	963	92 73 69	893 056 347	31.0322 413	9.8751 135
7153 051	964	92 92 96	895 841 344	31,0483 494	9.8785 305
7188 354	965	93 12 25	898 632 125	31.0644 491	9.8819 451
7223 631	986	93 31 56	901 428 696	31,0805 405	9.8853 574
7258 883	967	93 50 89	904 231 063	31,0966 236	9.8887 673
7294 109	968	93 70 24	907 039 232	31,1726 984	9.8921 749
7329 309	969	93 89 61	909 853 209	31.1287 648	9.8955 801
7364 484	970	94 09 00	912 673 000	31.1448 23	9.8989 83
7399 634	971	94 28 41	915 498 611	31.1608 729	9,9023 835
7434 758	972	94 47 84	918 330 048	31.1769 145	9.9057 817
7469 857	973	94 67 29	921 167 317	31.1929 479	9.9691 776
.7504 93	974	94 86 76	924 010 424	31.2089 731	9.9125 712
7539 979	975	95 06 25	926 859 375	31 2249 9	9.9159 624
.7575 002	976	95 25 76	929 714 176	31.2409 987	9.9193 613
.7610 001	977	95 45 29	932 574 833	31,2569 992	9.9227 379
7644 974	978	95 64 84	935 441 352	31.2729 915	9.9261 222
.7679 922	979	95 84 41	938 313 739	31.2889 757	9.9295 042
.7714 845	980	96 04 00	941 192 000	31.3049 517	9.9328 839
.7749 743	981	96 23 61	944 076 141	31.3209 195	9.9362 613
.7784 616	982	96 43 24	946 966 168	31.3368 792	9.9396 363
7829 466	983	96 62 89	949 862 087	31.3528 308	9.9430 092
7854 288	984	96 82 56	952 763 904	31.3687 743	9.9463 797
7889 087	985	97 02 25	955 671 625	31.3847 097	9,9497 479
0.7923 861	986	97 21 96	958 585 256	31,4006 300	9.9531 138
9.7958 611	987	97 41 69	961 504 803	31.4165 561	9.9564 775

Carrés et subes, Racines carrées et oubiques

Nombre	Carré	Cube	Racine carrée	Rac. cubique	
988	97 61 44	964 430 272	31.4324 673	9,9598 389	
989	97 81 21	967 361 669	31.4483 704	9.9631 981	
990	98 01 00	970 299 000	31,4642 654	9-9665 549	
991	98 20 81	973 242 271	31.4801 525	9.9699 095	
992	98 40 64	976 191 488	31.4960 315	9.9732 619	
993	98 60 49	979 146 657	31.5119 025	9.9766 12	
994	98 80 36	982 107 784	31.5277 655	9.9799 599	
995	99 00 25	985 074 875	31.5436 206	9.9833 055	
996	99 20 16	988 047 936	31.5594 677	9.9866 488	
997	99 40 09	991 026 973	31.5753 068	9.9899 9	
998	99 60 04	994 011 992	31.5911 38	9.9933 289	
999	99 80 01	997 002 999	31.6069 613	9.9966 656	
1000	1 00 00 00	1 000 000 000	31.6227 766	10.	

EXAMEN VERBAL

LA CHALEUR

- 1. Quelle est la source du pouvoir dans une machine à vapeur?
 R. C'est la chaleur obtenue du combustible.
- 16. Cost is chatear appeared our compassions
- 2. Comment obtient-on cette chaleur?
 R. En consumant le combustible. Celui qui est le plus en usage, est le charbon.

di

en

pa

ch

- 3. Quelle est la composition de charbon ?
- R. Le charbon de terre renferme : du carbone, de l'hydrogène, du nitrogène ou azote, du soufre, de l'oxygène, et les éléments de la cendre.
- 4. Pouvez-vous donner les proportions relatives de chacun des éléments qui constituent le charbon?
- R. Ces éléments ont différentes proportions pour chaque espèce de charbon; la table suivante expose les moyennes pour cent :—*

-	Welsh	Lancas- hire	Newcas-	Ecossais	Moy- enne
Carbone Hydrogène Azote	85 5	80 5	81 51	781	81 54
Soufre Oxygène Cendre	1 3 5	7 5	11 61 4	1 91 41	1 <u>1</u> 6 <u>1</u> 4 <u>2</u>

^{*} Les auteurs différent un peu dans leurs données ; la table el-dessus est basée sur les dernières expériences connues.

5. Quelle est la chose la plus nécessaire à la combustion ? R. L'air atmosphérique.

6. Quelle est la composition de l'air ?

R. L'air est un simple mélange de 79 volumes d'azote et de 21 volumes d'oxygène, pour former 100 volumes d'air ;-ou, en poids 77 d'azote et 23 d'oxygène.

7. Quelle est la fonction de ces éléments ? R. L'oxygène de l'air entre en combinaison avec le carbone et l'hydrogène du charbon, et il se dégage de l'azote.

8. Combien faut-il d'air pour la combustion du charbon?

R. 150 pieds cubes d'air pour chaque livre de charbon; mais en pratique il est nécessaire d'avoir deux fois cette quantité.

9. Quel est, dans le charbon, l'élément qui donne le plus de chaleur?

R. C'est l'hydrogène, volume pour volume : mais comme il y a beaucoup plus de carbone que d'hydrogène dans le charbon, le carbone donne une plus grande quantité de chaleur.

10. De combien de manières la chaleur est-elle transmise? R. Par la radiation, par la conduction et par l'émission.

11. Expliquez comment la chaleur produite par un foyer ardent se propage à l'eau dans une chaudière pour la changer en vapeur

R. 1. La chaleur passe du foyer à travers l'air jusqu'au ciel

du fourneau, par radiation.

2. Elle passe par le fer par conduction.

3. Elle est transmise à l'eau par la conductibilité du fer, l'eau en contact avec le fer s'élève, et transmet sa chaleur à d'autre eau par conduction; mais la circulation constante de l'eau est maintenue par l'émission de la chaleur.

12. Qu'est-ce que l'eau?

R. L'eau est une composition chimique d'hydrogène et d'oxygène, dont les proportions en poids sont : 8 d'oxygène pour l d'hydrogène.

13. Quelle distinction y a-t-il à faire dans la chaleur?

R. Il faut distinguer la chaleur latente et la chaleur sensible,

14. Qu'est-ce que la chaleur sensible ?

R. C'est la chaleur qui affecte le thermomètre.

15. Que signifie l'expression chaleur latente?

R. L'expression chaleur latente signifie chaleur cachée: c'est la chaleur qui n'affecte pas le thermomètre.

16. Dans quelles circonstances un corps peut-il acquérir de la chaleur latente ?

R. C'est en passant de l'état solide à l'état liquide, eu en pas sant de l'état liquide à l'état gazeux.

ne à vapeur!

ac. cubique

9,9598 389

9.9631 981

9.9665 549 9,9699 095

9.9732 619 9.9766 12

9.9799 599 9.9833 055

9.9866 488

9.9933 289

9.9966 656

9.9899 9

10. ...

le plus en

l'hydrogène, les éléments

chacun des

aque espèce ur cent :-

ais	Moy- enne		
	81 5½ 1: 1½ 6½ 44		

s; la table

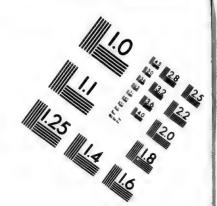
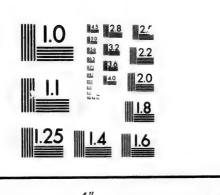


IMAGE EVALUATION TEST TARGET (MT-3)



Photographic Sciences Corporation

23 WEST MAIN STREET WEBSTER, N.Y. 14580 (716) 872-4503

STATE OF THE STATE



17. De quelle manière la chaleur latente peut-elle être consta-

R. Lorsqu'un corps passe de l'état gazeux à l'état liquide, ou de l'état liquide à l'état solide.

18. Quel est le corps qu'on voit le plus souvent sous les trois formes de solide, de liquide et de gaz?

R. C'est l'eau. Elle est solide en glace, liquide en eau, et gazeuse en vapeur.

19. Prouvez l'existence de la chaleur latente?

R. La chaleur latente se manifeste dans le phénomène physi. que ci-après: la glace pilée, ou la neige fondante indique une température de 32°; la température reste constante pendant toute la durée de la fusion, quelle que soit l'intensité de la source de chaleur; toute cette chaleur absorbée pendant la fusion, sans élévation du thermomètre, est la chaleur latente de l'eau.

Si la source de chaleur est constante, dès que la glace est toute fondue, la température s'élèvera graduellement jusqu'à 212° Fahrenheit, et restera à ce point pendant l'ébullition, jusqu'à ce que toute l'eau soit évaporée ; la quantité de chaleur absorbée par l'eau pendant l'ébullition, pour se changer en vapeur,

la

cha

phe

P

2

rap

qui

de

F

008.

est la chaleur latente de la vapeur.

20. Quelle est la quantité de chaleur latente de l'aau et de la

vapeur !

R. La chaleur latente de l'eau est de 140° F, et celle de la vapeur, à la pression de l'atmosphère, est 960, ordinairement prise pour 1000° Fahrenheit.

21. Comment peut-on s'assurer que la chaleur latente de la

vapeur est de 9600 ?

R. 1. En placant un vase d'eau à 32° sur une source de chaleur, et remarquant le temps écoulé pour élever la température de 32° a 212°, il faudra 5 fois à le même tempr avant que l'eau soit entièrement évoporée. Pendant le premier espace de temps, supposons 1 heure, l'eau aura reçu 2120-320 ou 180° de chaleur; en multipliant 180 par 53, nombre d'heures, on obtient

960, qui est la chaleur latente de la vapeur.

2. Par un autre exemple : on prend deux globes de verre communiquant par un tube; l'un des globes contient l livre d'eau à 32°, et l'autre contient 5 livres à d'eau à la même température; une source de chaleur est appliquée au globe d'une livre jusqu'à ce que toute l'eau soit changée en vapeur, on verra que la vapeur, passant par le tube, sera condensée dans l'autre vase. en cédant sa chaleur à l'eau ; et dès que la dernière goutte d'eau du premier vase sera évaporée, l'eau de l'autre vase commencera bouillir. Cela est une preuve que la chaleur d'une livre d'eau en vapeur est suffisante pour élever la température de 5 livres à d'eau, de 32° au point d'ébullition.

22 Quelle est la conséquence du phénomène de la chaleur latente dans une machine à vapeur?

R. La conséquence est que, pour former la vapeur, il faut, non

s être conste-

sous les trois

en eau, et ga-

omène physi, indique une anto pendant é de la source a fusion, sans l'eau.

e la glace est ment jusqu'à bullition, jusde chaleur aber en vapeur,

l'eau et de la

et celle de la ordinairement

latente de la

ource de chatempérature ant que l'eau ce de temps, 180° de cha-, on obtient

bes de verre atient 1 livre aème tempée d'une livre a verra que l'autre vase, goutte d'eau commencera e livre d'eau le 5 livres &

la chalcur

pas seulement 212° de chaleur, mais 966°+212° ou 1178°, soit 5 fois \(\frac{1}{2} \) la quantité 212. Il faut donc 5 fois \(\frac{1}{2} \) la quantité de combustible, et 5\(\frac{1}{2} \) fois la quantité d'eau froide pour la condensation.

23. On voit, par la réponse du No 21, que le point de l'ébulli-

tion est 212°; en est-il toujours ainsi?

R. Non: dans un vase ouvert, la température varie suivant la pression de l'atmosphère, et selon la densité de l'eau (Voir la table des points d'étulition).

Mais dans un vase clos, la température du point d'ébullition

varie suivant la pression.

24. La chaleur latente peut-elle varier comme la chaleur sensible.

R. Oui: la chaleur latente diminue quand la chaleur sensible augmente par la pression.

25. Que signifie le terme "chaleur totale?"

R. La chaleur totale est la somme de la chaleur latente et de la chaleur sensible.

chaleur latente 966° chaleur sensible 212°

chaleur totale 1178

26. La chaleur totale peut-elle varier?

R. Oui : mais très peu.

La table suivante indique, suivant Régnault, la diminution de la chaleur latente, l'augmentation de la chaleur sensible et de la chaleur totale, à différentes pressions, en augmentant par atmosphères.

Pressions	Chaleur sensible	Chaleur latente	Chaleur totale	Volume relatif
15 lbs	212° 251	966.2	1178.2 1190.	1669 881
45 "	275	922.7	1197.7	608
60 "	294	909.2	1203.2	467
75 "	309	898.5	1207.5	381
90 "	320	891.3	1211.3	323

27. Que signifie l'expression " capacité calorifique"?

R. Cela exprime que certains corps absorbent la chalcur plus mpidement que d'autres; par exemple, la quantité de chalcur qui élèvera de 1 degré la température d'une livre d'eau, élèvera de 1 degré 30 livres de mercure.

28. Qu'est-ce que la chaleur spécifique?

R. La chaleur spécifique d'un corpa est la quantité qu'il gagne, comparativement à celle que gagne, dans les mêmes circonstances, un égal poids d'eau. On prend, pour unité des chaleurs spécifiques, celle de l'eau ; les nombres qui réprésentent les chaleurs spécifiques ne sent que des rapports.

29. Qu'est-ce qu'un volume de vapeur ?

R. C'est l'espace occupé par un volume d'eau changé en vapeur.

20. Expliquez cela.

R. Un pouce cube d'eau changé en vapeur donnera 1669 pouces cubes de vapeur à la pression de l'atmosphère. Mais à 45 livres de pression, le volume de vapeur, pour un pouce cube d'eau, ne sera que de 608 pouces cubes.

Le volume varie en raison iuverse de la pression.

31. Comme la source du pouvoir est la chaleur obtenue du combustible, il en résulte que la chaleur a un effet mécanique : alors quel est l'effet mécanique de la chaleur?

R. L'effet mécanique de la chaleur est d'élever la température

des corps qui absorbent la chaleur.

32. Quelle est l'" Unité" de chaleur?

R. C'est la quantité de chaleur nécessaire pour élever de 1 de-

gré Fahrenheit la température d'une livre d'eau,

La chaleur exige, pour sa production, et produit, par sa disparition, un travail mécanique de 772 livres-pieds pour chaque unité de chaleur.

Un poids de 772 livres, tombant d'un pied de hauteur, aura pour effet mécanique d'élever de 1 degré la température d'une

livre d'eau.

33. Puisque la source de la puissance mécanique est dans le combustible, pourquoi se sert-on de la vapeur?

R. Parce que la vapeur possède des qualités qui en font un agent

tı

te

c

c

ti

di

la

d'une grande valeur pour la transmission de la chaleur.

34. Qu'est-ce que la vapeur?

- R. C'est un fluide élastique incolors, résultant de la chaleur appliquée à l'eau.
- 35. Quelles sont donc les grandes qualités de la vapeur comme agent?

R. 1. Sa grande élasticité;

2. La facilité avec laquelle elle se condense ;

- 3. La grande réduction de son volume lorsqu'elle est condensée.
- 36. Pourquoi condenser la vapeur dans les machines à vapeur?
 R. Pour obtenir un vide ou vacuum, et détruire la résistance

de la pression atmosphérique à l'échappement de la vapeur, et par là même obtenir plus d'effet de la vapeur.

37. Qu'est-ce qu'un vacuum?

- R. Un vide où il n'y a pas de pression.
- 38. De quelle manière obtient-on un vacuum dans une machine

t les chaleurs

changé en va-

era 1069 pou Mais à 45 lice cube d'eau,

tenue du comanique : alors

température

lever de 1 de-

it, par sa dispour chaque

hauteur, eura Frature d'une

est dans le

font un agent eur.

de la chaleur

apeur comme

e est conden-

nes à vapeur ? a résistance vapeur, et

une machine

R. 1. Dans un condenseur à jet : en faisant passer, dans le condenseur un courant de vapeur qui chasse l'air et l'au qu'il peut contenir ; lorsque la vapeur trouve son issue au "renifiard" le condenseur est chaud ; on ferme le robinet à vapeur, et l'on ouvre le robinet d'injection ; l'eau froide lancée arrive en contact avec la vapeur, la condense, et détermine le vacuum. Lorsque le Jaromètre indique un vacuum suffisant, il faut fermer les robinets, pour éviter le remplissage du condenseur.

2. Dans un condenseur à surface : on ouvre les passages à la circulation de l'eau un peu d'avance, afin de donner à l'eau le temps d'entrer dans les tubes ; lorsqu'on met la machine en marche, la vapeur se condense sur les tubes, et deux ou trois ré-

volutions suffisent pour changer l'eau de circulation.

39. Par quels moyens peut-on entretenir le vacuum?

R. Par la condensation constante de la vapeur, par la circulation de l'eau froide dans les tubes du condenseur, et par la lonction de la pompe à air, qui enlève l'eau de condensation.

40. Comment se fait-il qu'en condensant la vapeur après qu'elle

a servi dans les cylindres, on obtient un vacuum?

R. Parce qu'à la pression de l'atmosphère, un pied cube de vapeur condensée n'occupe plus qu'environ un pouce cube d'espace.

Chaudières

1. Lorsqu'un mécanicien prend charge d'un bateau qu'il n'a

jamis vu, que doit-il faire?

R. Il doît d'abord examiner avec soin la suite des tuyaux, des robinets et des valves; ensuite faire ouvrir la chaudière, y entrer, et examiner les étais, voir de quelle manière ils sont arrêtés, et sonder avec un marteau toutes les parties suspectes de la chaudière.

Ensuite entrer dans les fourneaux et examiner cette partie, la chambre de combustion, les têtes, les tubes, les étais, la chambre

à fumée, la cheminée.

Au déhors, visiter les soupapes de sûreté, les robinets d'épreuve, l'indicateur du niveau de l'eau; voir à quelle hauteur au dessus des tubes, se trouve le plus bas robinet d'épreuve.

Visiter ensuite les machines : pistons, tiroirs, pompes, valves, robinets, paliers, coulisses, coulisseaux, et toutes les articula-

tions.

2, Quel est le trajet de la vapeur, depuis sa formation jusqu'à

son retour à l'alimentation?

R. De la chaudière, la vapeur passe par le régulateur, les cylindres, le condenseur, la pompe à air, le réservoir à eau chaude, et la pompe alimentaire, pour retourner à la chaudière.

3. Combien y a-t-il de robinets au tuyau de vidange?

R. Il doit y en avoir deux: un à la chaudière, et l'autre près de l'issue, au dehors; lorsque les deux sont ouverts, la chaudière se vide avec la pression intérieure, et peut aussi se remplir, sans pression.

4. Pourquoi avoir deux robinets?

- R. En cas de rupture du tuyau, celui qui est sur la chaudière conserve l'eau dans la chaudière, et l'autre s'oppose à la rentrée de l'eau dans le vaisseau.
- 5. Quelle doit-être la position du robinet de la chaudière ? R. Sur la chaudière même, jamais séparé de la chaudière par un tuyau, quelle que soit sa forme.

6. Quelle doit être la position de la valve de sureté de l'alimentation?

- R. Sur la chaudière même, mais comme il est nécessaire d'avoir un robinet sur la chaudière pour sûreté additionnelle, alors sa position dépend de l'espace le plus propice.
- 7. Quelle est la disposition d'un indicateur du niveau de l'eau? R. Deux robinets communiquent entre eux par un tube en verre d'un petit diamètre; un troisième robinet est placé au bas du tube, pour en purger l'eau à volonté.
- 8. Si le robinet du haut était fermé, ou le passage de la vapeur intercepté, quel serait le r sultat d'une augmentation de pression dans la chaudière?

n

21

pa

qı

fe

po

R. L'eau monterait au haut du tube.

9. Au contraire, si le robinet du bas était fermé?

R. L'eau resterait au même niveau.

10. Comment s'assure-t-on que l'indicateur fonctionne bien?

- R. Par le robinet purgeur: si, en l'ouvrant, on voit l'eau baisser, et reprendre son même niveau lorsqu'on le referme, alors l'indicateur fonctionne bien.
- 11. Pour trouver le niveau de l'eau par les robinets d'épreuve, lequel des trois ou quatre essayerez-vous le premier?

R. Celui d'en bas.

12. Que doit-il vous donner?

De l'eau.

13. Si ce robinet vous donne de l'eau, que ferez-vous?

R. J'ouvrirai les autres en montant.

- 14. Mais si tous les robinets vous donnent de l'eau, que ferezvous?
 - R. Je ferai ejecter le surplus, pour ramener l'eau à son niveau.

15. Mais que faudrait-il faire si le robinet d'en bas donnait de

la vapeur au lieu d'c.u ?

R. Il faut à l'instant fermer les registres, ouvrir les portes de la chambre à la fumée, et réduire la pression; examiner s'il y a fuite de vapeur aux tubes, et abattre les feux; laisser refroidir la chaudière avant d'y introduire de l'eau, et, s'il n'y a pas de emplir, sans

la chaudière la rentrée de

audière ? naudière par

eté de l'ali-

cessaire d'anneile, alors

eau de l'eau ? ube en verre e au bas du

de la vapeur de pression

nne bien? voit l'eau ferme, alors

d'épreuve,

que ferez-

on niveau.

ionnait de

portes de er s'il y a refroidir a pas de dommages, rallumer les feux aussitôt que le niveau de l'eau le

Nota. Si, dans un cas semblable, le vaisseau se trouvait dans une position dangereuse, et si, en arrêtant la machine, la perte du vaisseau était imminente, alors la pression doit être réduite à son minimum en modérant le feu; on remplirait de cendre humide deux ou trois rangs des tubes les plus élevés, et l'on continuerait quelques minutes de plus pour tirer le vaisseau du danger avant d'abattre les feux.

Dans tous les cas, le capitaine, ou l'officier en charge doit être averti immédiatement du danger intérieur, et il agira en conséquence.

16. Quelle doit être la distance entre les étais dans les parties planes d'une chaudière ? R. Cela dépend de la pression; les distances varient de 4 à 18

pouces.

17. De quel diamètre doivent être les étais?

R. Jamais au-dessus de 1½ pouce.

19. Lequel des deux systèmes préférez-vous : un plus grand nembre d'un petit diamètre, ou peu d'un gros diamètre?

R. Plusieurs d'un petit diamètre.

20. Pourquoi?

R. Parce que la résistance à la pression est offerte sur un plus grand nombre de points à la fois.

21. Qu'est-ce qui limite la pression d'une chaudière à fond plat ?

R. Le nombre et la grosseur des étais, et la pression allouée au pouce carré de section des étais.

22. Quelle est, au pouce carré de section, la tension autorisée par le gouvernement?

R. 6 000 livres au pouce carré.

23. Qu'est-ce qui limite la pression d'une chaudière cylindri-

R. Le diamètre, l'épaisseur du fer, et la force de tension du fer.

24. Donnez la règle?

R. Le Gouvernement permet une tension de 8 400 livres au pouce carré de section; ou bien, 100 livres de pression au pouce carré, dans une chaudière de 42 pouces de diamètre et de 1 de pouce d'épaisseur.

25. Pour deux chaudières de même diamètre, quelle serait la cause de différence des pressions allouées?

R. L'épaisseur du fer.

26. Mais si l'épaisseur était la même, et les diamètres diffé-

R. Alors, ce seraient les diamètres.

27. De deux chaudières, l'une de 12 pieds de diamètre, et l'antre de 6, laquelle supporterait la plus forte pression?

R. La plus petite.

28. Dans quel rapport?

R. Le double.

29. Et si l'une des chaudières avait 12 pieds de diamètre et l'autre 4?

R. Celle de 4 pieds supporterait 3 fois la pression de celle de 12 pieds.

30. Où est la plus grande pression dans une chaudière à fond plat?

R. Sur le fond.

31. Pourquoi ?

- R. Parce qu'il y a la pression due à la hauteur de l'eau, plus la pression de la vapeur.
- 32. Sur quel point de la chaudière, la pression se ferait-elle sentir le plus tôt?

R. Sur le milieu du fond.

33. De quoi dépend la force des tubes ou fourneaux?

R. De l'épaisseur du fer, ainsi que du diamètre et de la lougueur des tubes.

34. De deux tubes semblables, l'un de 5 pieds et l'autre de 6 pieds de longueur, lequel des deux serait le plus fort?

R. Celui de 5 pieds.

35. De deux tubes de même longueur, un de 6 pouces de diamètre et l'autre de 15 pouces, lequel des deux serait le plus fort?
R. Celvi de 6 pouces,

36. Quelle est la forme de tube la plus forte, roude au carrée? R. La ronde.

u

81

é

8i

86

pı

di

*37. Pourquoi?

R. Parce que la pression extérieure tend à écraser les tubes; un tube parfaitement rond résistera mieux à l'effort d'écrasement, qu'un tube de toute autre forme.

Un tube cylindrique n'a pas besoin de renfort, tandis qu'un

tube carré doit être renforci de tous les côtés,

38, De quelle manière peut-on faire le tube le plus fort?

R. D'une seule pièce soudée, et en cercle parfait; ensuite un joint butté, recouvert par une plaque et bien riveté.

39. Comment peut-on renforcir les tubes.

R. En y mettant des cercles de fer à cornières. Alors, dans les calculs de résistance, la longueur du tube est considérée comme la distance entre les cercles ou renforts.

amètre, et l'au-

de diamètre et

ion de celle de

audière à fond

de l'eau, plus la

n se ferait-elle

eaux?

et l'autre de 6 ort ?

pouces de diaait le plus fort?

ude au carrée?

aser les tubes; effort d'éerase-

t, tandis qu'un

lus fort? it; ensuite un é.

Alors, dans les sidérés comme

[Soin des chaudières

1. Si, en examinant les chaudières, vous trouvez une place usée très mince, que ferez-vous?

R. J'y poserai ou j'y ferai poser une pièce.

2. Mettriez-vous cette pièce au-dedans?

R. Cela dépend du côté endommagé; si la surface de l'usure de la plaque est à l'intérieur, il faut que la pièce soit posés de ce côté, car alors la cause de l'usure agira sur la pièce; et quand la pièce sera usée, elle pourra être remplacée par une autre.

Si cette pièce, était posée au dehors, la cause de l'usure conti nuerait à agir sur la plaque, et finirait par la détruire, au point

de la rendre incapable de retenir la pièce.

3. Quelle serait la conséquence ?

R. La pression chasserait la pièce, et l'eau bouillante sortant par cette ouverture pourrait occasionner des pertes de vie.

4. Mais s'il y avait plusieurs places minces que faudrait-il faire?

R. Poser des pièces sur chaque place usée, et réduirs la pression.

5. Si l'on trouve un moine dans une plaque, que faut-il faire?

R. Oter la partie endommagée, et poser une pièce.

6. Si une plaque était déformée au point d'exhiber une loupe très saillante ?

R. Y poser un étai ou tirant au milien.

7. S'il y en avait plusieurs?

Faire la même chose à chacune, et réduire la pression.

8. Le ciel du fourneau étant baissé, que faut-il faire ?

R. Y mettre des étais ou tirants au besoin.

9. Que faut-il faire à une gerçure?

R. Y percer un trou à chaque bout, et la mater, en y posant une pièce.

10. Comment peut-on changer l'eau de la chaudière sans pression?

R. En augmentant l'alimentation, et en ouvrant le robinet écumeur, ou le robinet de vidange.

11. Mais si ces robinets étaient incapables de servir?

R. Modérer les feux, ensuite les éteindre, et réduire la pression aussitôt que possible; entr'ouvrir un trou de nettoyage, laisser couler l'eau de la chaudière dans la cale, réparer les robinets, puis remplir la chaudière, chauffer et continuer la route.

12. Mais s'il était impossible d'arrêter, que faudrait-il faire?
R. Faire sortir un rivet, ou percer un trou au bas de la chaudière.

13. Si les soupapes de sursté ne pouvaient pas laisser échap-

per un surplus de pression par l'adhérence à leurs sièges, que fau-

drait-il faire?

R. Modérer les feux d'abord, ensuite les éteindre, diminuer la pression en usant toute la vapeur ; puis la chaudière étant suffisamment refroidie, dégager les soupapes.

14. S'il arrivait que l'eau devint trop basse dans la chaudière, quelle serait la conséquence ?

R. Le ciel de la chambre à feu pourrait brûler, ainsi que les tubes, et peut-être qu'une explosion en serait la conséquence.

15. Mais si l'eau était trop haute?

R. Cela causerait des projections d'eau dans les cylindres, et pourrait faire casser les convercles.

Salinomètre ou pèse-sel

1. Quel est le devoir le plus important d'un mécanicien?

- R. C'est de veiller à ce que la chaudière soit alimentée régulièrement, et de constater, au moins toutes les heures, le degré de saturation.
- 2. Par quel moyen peut-on constater le degré de saturation? R. En tirant de la chaudière un peu d'eau par un robinet spécial, et en l'éprouvant par le pèse-sel.

m

to

gr

oi

li

m

ci

p

p

3. A quel degré doit se tenir le pèse-sel?

- R. De 11 à 2 treute-deuxièmes, ou de huit à dix onces par gallon.
- 4. Que faut-il faire avant de mettre le pèse-sel dans l'eau?
 R. Il faut humecter le salinomètre, et trouver la température avec le thermomètre.
- 5. Quel est le degré ordinaire de température marque sur les pèse-sels?

R. 200 degrés.

6. Comment feriez-vous si vous n'aviez pas de pese-sel?

R. Je m'assurerais du point d'ébullition de l'eau.

7. Quel est votre manière d'opérer ?

- R. Je mets le vase qui contient l'eau sur une pelle chargée de feu tiré du foyer, je plonge dans l'eau le thermomètre, et je remarque le point d'ébullition, qui ne doit pas dépasser 214 dégrés \(\frac{1}{4}. \)
 - 8. Quel est le point d'ébullition de l'eau douce?

R. 212

9. Et pour l'eau salée ?

R, 213°,2.

10. A quelle hauteur doit être le baromètre?

R. A 30 pouces.

11. Si vous n'aviez ni pese-sel ni thermometre, que feries-vous?

sièges, que fau-

dre, diminuer dière étant suf-

a la chaudière,

si que les tubes, ince.

cylindres, et

nnicien ? limentée régueures, le degré

le saturation? in robinet spé-

onces par gal-

ans l'eau ? a température

marqué sur les

ese-sel ?

elle chargée de nètre, et je repasser 214 dé-

e, que feriez-

R. Une petite bouteille à long goulot peut faire un pèce-sel temporaire.

12. Comment construisez-vous ce pèse-sel?

R. En plongeant la bouteille dans de l'eau pure en ébullition, et marquant sur le goulot le niveau de l'eau; cela fait, on fait dissoudre dans de l'eau tiède autant de sel que possible, on la fait bouillir, et on y plonge la bouteille; l'eau étant saturée, l'immersion sera moins grande; on marque ce nouveau point, et l'on divise en 10 parties égales la distance entre les deux points marqués; la situation de l'eau de la chaudière doit être tenue à 2 de ces degrés.

13. Le pèse-sel est-il un guide certain pour faire connaître le

degré de saturation de l'eau?

R. Il ne l'est qu'autant qu'il a été gradué pour une température déterminée, et qu'on s'en sert à cette température, et s'il indique qu'il existe du sel, c'est uniquement parce que la présence du sel a augmenté la densité de l'eau.

Engins ou Machines

1. Quel est le service du tiroir?

R. C'est de distribuer la vapeur, eu l'admettant alternativement à chaque bout du cylindre, et cuvrant en nième temps les passages à l'échappement.

2. Qu'y a-t-il de remarquable dans les machines oscillantes?

R. Les cylindres oscillent d'un côté et de l'autre aur leurs tourrillons. La tête du piston est articulée directement au poignet de la manivelle, et il n'y a pas de bielle.

3. Quelle est l'utilité de la manivelle?

C'est pour changer le mouvement rectiligne en mouvement circulaire.

4. Le mouvement d'une bielle a-t-il quelque chose de particulier dans les machines à articulation directe?

R. Oui : la partie de la bielle articulée à la tête du piston a un mouvement rectiligne, et l'autre extrémité à un mouvement circulaire.

5. Quand le piston est au milieu de sa course, où se trouve le poignet de la manivelle ?

R. Un peu incliné vers le cylindre.

6. Pourquoi ?

R. Cela est dû au rayon décrit par la longueur de la bielle.

7. Le mouvement du piston est-il uniforme dans sa course?

R. Non.

8. A quelle partie de sa course la vitesse du piston est-elle la plus faible ?

R. Au dernier et au premier quartier de la course de la manivelle en passant le centre ou le point mort le plus éloigné du cylindre, ensuite au premier et au dernier quartier de l'autre extrémité de la course, et le mouvement du piston est plus rapide au milieu de sa course.

9. Comment la vapeur est-elle distribuée par le tiroir.

R. Lorsque le piston est à une des extrémités de sa course, le tiroir, par son mouvement, ouvre la lumière de prise; la vapeur admise par cette ouverture chasse le piston, le tiroir continue à s'ouvrir jusqu'à vers le 1 ou la 1 de la course du piston, ou à toute autre partie déterminée de la course; alors le mouvement rétrograde, le tiroir ferme le passage à la vapeur, et, en continuantsa course, il met en communication (à la fin de la course du piston) la lumière de prise avec l'échappement; en même temps, il fait admettre la vapeur sur l'autre face du piston.

Mais dans le travail, il faut allouer un peu d'avance à contrevapeur, pour obtenir une compression convenable pour amortir la course du piston, et éviter des secousses aux extrémités de la

course.

10. Comment, avec le tiroir, parvient-on à produire la détente? R. En dennant au tiroir un excédant en longueur, ce qu'on nomme un recouvrement.

11. Qu'est-ce que le recouvrement à l'échappement?

R. C'est une augmentation à la largeur de la face du tiroir vers l'intérieur.

12. A quoi peut servir le recouvrement du côté de l'échappement?

R. A obtenir plus de compression à la fin de la course, et éviter les secousses et un échappement prématuré.

13. Dans quelles circonstances les tiroirs doivent-ils avoir du recouvrement à l'échappement?

R. Dans les machines à grande vitesse avec une petite course

14. Y a-t-il d'autres moyens d'intercepter la vapeur pour produire la détente?

R. Oui. On y parvient encore par un second tiroir superposé au premier, ou par des cames, ou par le registre, ou par la coulisse de changement de marche, comme sur les locomotives.

15. Qu'est-ce que la détente fixe?

R. C'est la détente obtenue par le tiroir à recouvrement.

16. Qu'est-ce la détente variable?

R. C'est la détente obtenue par un mécanisme séparé.

17. Laquelle des deux préférez-vous?

R. La détente variable.

18. Pourquoi ?

R. Parce que la longueur de l'admission à la vapeur peut être changée à volonté sans qu'on a rête la machine, lorsqu'on veut s'éloigner d'un endroit dangereux.

utre extrémité rapide au mi-

tiroir.
e sa course, le
ise; la vapeur
oir continue à
piston, ou à
le mouvement
c, et, en conti-

ance à contrepour amortir trémités de la

a course du pis-

nire la détente? neur, ce qu'on

ent? face du tiroir

é de l'échappecourse, et évi-

nt-ils avoir du

petite course eur pour pro-

oir superposé ou par la coumotives.

vrement.

paré.

eur peut être raqu'où veut 19. Avec un cylindre de 30 pouces de course, la vapeur étant interceptée à 12 pouces, comment faut-il opérer pour augmenter l'admission?

B. Il faut réduire le reconvrement extérieur.

20. Si la moyenne de la pression durant la course est de 24 livres, et si vous désirez l'augmenter, que devez-vous faire ?

R. Réduire le recouvrement.

21. Mais si vous vouliez réduire la pression moyenne dans le cylindre, que feriez-vous?

R. J'augmenterais le recouvrement du tiroir avec une machine

à détente fixe.

22. Si un diagramme d'indicateur marque 170 forces de chevaux, cemment feriez-vous pour avoir 200 forces indiquées?

R. Je réduirais le recouvrement.

23. Qu'est ce que l'avance à contre-vapeur?

R. C'est la quantité d'ouverture de la lumière à l'instant où le piston arrive à la fin de sa course.

24. Combien d'avance à contre-vapeur donneriez-vous à un ti-

R. Cela varie depuis 1 jusqu'à 1 de pouce, suivant la vitesse du piston, et suivant le travail exigé de la machine : dans une machine à grande vitesse, il faut plus d'avance à contre-vapeur pour obtenir plus de compression derrière le piston, afin d'éviter les secousses.

25. De quelle manière donnez-vous l'avance du tiroir?

R. En plaçant l'excentrique en avant de sa véritable position

26. Quelle est la position de l'excentrique par rapport à la manivelle?

R. A angle droit, plus le recouvrement et l'avance à contrevapeur.

27. Comment déterminer la longueur d'une bielle?

R. En plaçant le piston au milieu de la course, et mesurant la distance du centre des teurillons de la tête du piston, au centre de l'axe.

28, Comment peut-on replacer un excentrique dérangé?

R. La réponse est au No 25; mais pour un remplacement temporaire, il faut placer le piston sur un des points morts, ensuite placer le tiroir au milieu de sa course en fermant toutes les lumières, ouvrir les purgeurs, avancer l'excentrique dans le sens de sa marche, jusqu'à ce que la vapeur s'échappe par le purgeur; on peut rinsi se rendre au premier relai sans trop de perte d'effet. Mais s'il y a des points de repère le replacement est bientôt fait.

29. L'usure des renvois de mouvement n'a-t-elle pas de l'influence sur l'avance du tiroir ?

R. Oui, l'avance est réduite de toute l'usure.

30. Dans une machine verticale, si un diagramme indique qu'il y a plus d'avance au haut qu'au bas, qu'avez vous à faire?

R. Mettre une cale sous le pied de la tige de l'excentrique.

31. Et si le tiroir n'avait pas d'avance du tout?

R. Il faut avancer l'excentrique.

32. Que devient la vapeur après quelle a servi dans le cylin-

tra

ter

tou

qui

den

E

R

 \mathbf{R}

R

R

5

R

R

58 fonc

R

56

R

57 R.

qu'u

tain

de l

d'un

deu

valv

et I

R. Elle s'échappe dans le condenseur, où elle est condensée, et ensuite enlevée par la pompe à air dans le réservoir, d'où elle est prise pour l'alimentation.

33. Quelle est l'utilité du condenseur ?

R. C'est de condenser la vapeur et de former un vacuum ou vide.

34. Pourquoi se sert-on de tubes au lieu de plaques dans un condenseur à surface ?

R. Parce qu'on obtient plus de surface avec les tubes.

35. Avec les condenseurs à surface, quelle est la proportion en comparaison de la surface calorifique?

R. De 🏰 à quantités égales,

36. Comment peut-on s'apercevoir d'une fuite au conden-

R. Par l'augmentation de l'alimentation, et par le degré de asturation de l'eau au réservoir.

37. Par quel moyen peut-on trouver où est la fuite?

R. En arrêtant la machine, et laissant emplir d'eau le conden-

38. Est-il possible de changer un condenseur à surface en con-

denseur à jet ?

R. Oui. Si le condenseur n'est pas pourvu d'un robinet à cet usage, on retire plusieurs tubes du condenseur, pour former une aire égale au tuyau de prise.

39. Quelle est la conséquence de ce procédé ?

R. Un surcroît de travail pour la pompe à air, et quelquefois la pompe de circulation est utilisée pour extraire l'eau du condenseur.

40. Quelle est la température de l'alimentation avec un condenseur à jet?

Environ 100 degrés.

41. Et dans un condenseur à surface?

R. 120 degres.

42 La température de l'alimentation peut-elle être plus

élevée ?

R. Oui, mais alors les valves de caoutchouc deviennent trop molles, et so détruisent rapidement; le condenseur devient trop chaud, et le vacuum est pardu.

ique qu'il rique.

le cylindensée, et où elle est

acuum ou

s dans un

portion en

u condene degré de

le conden-

ce en con-

inet à cet ormer une

uelquefois du conden-

ec un con-

être plus rep molles, op chaud, 43. A quelle hauteur doit être le baromètre du condenseur?

R. De 25 à 27 pouces.

44. Est-il possible d'avoir un plus fort vacuum ?

R. Qui, mais très peu.

45. Pourquoi donc ne le prenez-vous pas ?

R. Parce que la pompe de circulation aurait beaucoup plus de travail à faire, et absorberait une partie du pouvoir destiné à l'avance du vaisseau; l'alimentation serait plus froide, et nécessiterait une plus grande consommation de combustible.

46. Avec un condenseur à surface, la pompe à air enlève-t-elle toujours assez d'eau pour fournir la chaudière?

47. De quelle manière peut-on obtenir la quantité d'eau requise?

R. Par la pompe auxiliaire, ou par un robinet qui met le condenseur en communication avec l'eau de la circulation.

48. Combien y a-t-il de sortes de pompes?

R. Les aspirantes, les foulantes, les pompes à double action, et les pompes centrifuges.

49. Quelle sont les pompes aspirantes généralement employées? R. La pompe à air, l'auxiliaire, et la pompe de la circulation.

50. Quelles sont les foulantes?

R. Les pompes d'alimentation et d'épuisement,

51. Pourquoi se sert-on de pompes centrifuges? R. Pour la circulation de l'eau du condenseur.

52. Quel est le nombre de valves dans chacune de ces pompes ? R. La pompe centrifuge n'a pas de valves; la foulante en a deux, l'aspirante trois, et la double-action quatre.

53. Peut-on faire fonctionner une pompe aspirante avec deux valves?

R. Oui.

54. Laquelle pourrait-on supprimer?

R. Le clapet de fond généralement.

55. Quelle est la circonstance la plus favorable pour faire fonctionner une pompe à air sans clapet de fond?

R. Lorsque le fond du condenseur est plus élevé que le fond

de la pompe.

56. Quelle est la cause des fortes secousses et d'un bruit sourd d'une pompe à air ?

R. Un manque d'air dans le corps de la pompe ou dans l'eau.

57. Quel est l'effet de l'air dans l'eau ?

R. L'air a pour effet d'éviter les chocs ou secousses, car lorsqu'une pomps a une haute colonne d'eau à élever, il faut un certain temps pour mettre toute la masse d'eau en mouvement ; or, durant ce temps, il y a une forte compression sur le piston; et comme l'eau n'est pas élastique, il faut y admettre un peu d'air pour suppléer au manque d'élasticité de l'eau, sans cela la pompe ou le tuyau de décharge seraient brisés.

58. Comment trouvez-vous la juste longueur de la tige de

l'excentrique dans une machine à balancier?

R. Il faut d'abord ajuster les leviers de l'arbre de transmission de marche en les mettant à l'équerre avec les tiges d'articulation; ensuite faire tourner l'excentrique jusqu'au point mort, et mesurer la distance de l'encoche au bouton; retourner l'excentrique sur le point mort opposé, et mesurer la distance de l'encoche au bouton; si les distances sont égales, la tige est de la longueur voulue; mais s'il y a une différence, il faut partager cette différence au moyen des cales.

59. De Quelle manière faut-il opérer avec un tiroir?

R. Il faut placer le tiroir juste au milieu de sa course, et opérer comme dans la réponse précédente.

60. Quelle doit-être la longueur de la tige avec une coulisse à changement de marche?

R. La longueur de la tige de l'excentrique est la distance du centre de l'axe au centre de son articulation avec la coulisse.

61. Y a-t-il quelque chose à retrancher de cette longueur? R. Qui : la moitie du diamètre de l'excentrique, et l'épaisseur du collier.

62. Est-il possible de continuer un voyage si le collier de l'ex-

n

1

d

d

n

Ìa

ro

fil

je

VO

centrique de l'avant était cassé ?

R. Oui; en le remplaçant par celui de l'arrière, et en suspendant l'autre bout de la coulisse mais la machine ne pourrait pas marcher en arrière.

63. Comment peut-on trouver si les axes ne sont pas aux paliers

extérieurs?

- R. En mesurant la distance entre les manivelles au haut et au bas de la course, si la distance est la même à ces deux points les axes sont en ligne; mais si la distance est plus grande en haut qu'en bas, alors l'axe est baissé en dehors.
 - 64. Comment trouvez-vous l'épaisseur de la cale requise?
- R. Par la proportion suivante : la longueur de la manivelle est à la longueur de l'axe, comme la moitié de la différence est à l'éprasseur de la cale requise.
- 65. Comment constateerz-vous une erreur dans le vaition de l'axe d'une hélice.
- R. En ôtant les boulons des collerettes d'accouplage, et en observant si l'ouverture entre deux est uniforme; si l'axe est trop bas, il y aura une plus grande ouverture à la partie d'en haut.
- 66. Que feries-vous dans le cas où la garniture du têbe étan che du massif d'étambot serait toute sortie, et si l'eau entrait en abondance ?

piaton; et in peu d'air ela la pompe

a la tige de

transmission articulation; ort, et mesul'excentrique l'encoche au e la longueur er cette diffé-

ir ! ourse, et opé-

ne coulisse à

distance du coulisse.

ongueur ! et l'épaisseur

ollier de l'ex-

et en suspenpourrait pas

as aux paliers

au haut et au eux points les ande en haut

requise? manivelle est ence est à l'é-

le Position de

uplage, et en l'axe est trop d'en haut.

du tübe étan can entrait en

- R. Pour étanffer la voie d'eau le plus promptement possible, on peut prendre un brin d'étoupe à garniture, avec un petit poids attaché à un des bouts le faire mordre par l'hélice allant à reculon, laisser ce brin s'enrouler autour de l'arbre entre l'hélice et la chaise de l'étambot; ensuite renverser le mouvement de l'hélice pour presser cette garniture contre la chaise et étouffer la voie d'eau; arrêter la machine aussitôt, replacer la garniture intérieure, et faire les réparations nécessaires.
- 67. La chaise de l'étambot use beaucoup; combien d'usure allouée seriez-vous justifiable de laisser, avant de partir pour un voyage?

R. Pas plus d'un demi-pouce : 1 pouce.

63. Que feriez-vous si l'arbre des manivelles se cassait, avec

une machine à double cylindre, à hélice?

R. Si c'était la partie d'arrière, et si les manivelles étaient en duplicata, je les renverserais, si c'était possible; sinon, j'ôterais les boulons d'accouplage de l'arbre, et je laisserais l'hélice libre; si c'était la partie d'avant, je ferais fonctionner un seul cylindre.

69. Si le poignet de la manivelle se cassait?

R. Il faudrait percer un trou dans le centre du poignet, et y mettre un boulon en fer ou en acier pour pouvoir se rendre au port.

SOIN DES MACHINES

1. Lorsque la vapeur est à la pression voulue, de quelle ma nière faut il procéder pour mettre la machine en marche?

R. Il faut ouvrir d'abord la soupape d'arrêt, le régulateur, et le tiroir.

2. Que faut-il faire avant de mettre la machine en mouvement? R. 1. Purger toute l'eau qu'il pourrait y avoir dans le cylindre, ouvrir les valves et robinets des pompes de circulation et d'alimentation, et veiller à ce que la machine soit libre, ou qu'il

n'y ait pas d'obstruction quelconque.

3. Est-il nécessaire de faire un tour ou deux à la main avant

la mise en marche?

R. Il est très à propos de le faire après des réparations,

4. De quelle manière ?

R. Par le mécanisme destiné à cet usage, qui consiste en une roue dentée obliquement, et mise en mouvement par une vis sans fin.

S. Comment savez-vous qu'il y a trop d'eau de donnée à l'injection?

R. Par la température de l'eau de condensation dans le réser-

6. Comment saves-vous qu'il n'y a pas assez d'eau d'injection ?

- R. Par l'abaissement du baromètre, et la température de l'eau, que l'on constate en appliquent la main sur le condenseur.
- 7. Avec un condenseur à jet, si le robinet d'injection était laissé ouvert après l'arrêt de la machine, quelle en serait la conséquence?

R. Le condenseur se remplirait, et peut-être les cylindres aussi.

8. Quelle serait la conséquence de la présence de l'eau dans les cylindres?

R. La rapture des pistons, ou des tiges, ou des converdes, ou

des poignets de manivelles.

9. De quelle manière l'eau s'introduit-elle ordinairement dans les cylindres?

R. Par projection d'eau de la chaudière.

10. Comment peut-on se débarrasser de cette cau de projection?

R. Par les robinets purgeurs et les soupapes de sûreté des cylindres.

11. Que doit-on faire lorsque le condenseur devient trop

R. Donner plus d'eau à l'injection s'il est possible, sinon, réduire la vitesse ou arrêter, pour laisser refroidir, ou chercher la cause.

12. Mais s'il y avait danger à arrêter?

• D. Verser sur le condensateur, d'abord de l'eau chaude, puis de l'eau moins chaude graduellement, et enfin de l'eau froide jusqu'à parfait refroidissement.

13. Dans un mauvais temps et une grosse mer, si la machine donnait de fortes secousses aux extrémités de la course, que feriez-vous pour éviter un accident?

R. Je réduirais un peu la vitesse, et je règlerais la prise de yapeur par le registre, chaque fois que l'arrière du bateau s'élè-

verait, pour éviter de plus grandes secousses.

14. Quelle est la différence entre la haute et la basse pression?
R. La haute pression s'échappe librement dans l'air; et n'a
pas de condenseur; la basse pression est condensée à l'échappement.

d

h

di

ro

po

pl la

15. Qu'est-ce que la machine dite compound?

R. C'est une disposition spéciale des cylindres pour obtenir la même expansion de la vapeur que dans une machine simple, en évitant l'interception spontanée de la vapeur.

16. De quelle manière?

R. En dilatant la vapeur dans un petit cylindre; ensuite l'échappement a lieu dans un grand cylindre, où la vapeur est encore dilatée; finalement la vapeur s'échappe dans le condenseur. ature de l'eau, lenseur.

njection était serait la con-

ylindres aussi. de l'eau dans

convercies, ou

airement dans

eau de projee-

de sureté des

devient trop

rible, sinon, réou chercher la

i chaude, puis le l'eau froide

, si la machine course, que fe-

ais la prise de a bateau s'élè-

passe pression? s l'air ; et n'a s à l'échappe-

our obtenir la ne simple, en

dre; ensuite la vapeur est na le conden17. Lorsque le manomètre indique 60 livres, et la pression finale 7 livres 4 ; de combien la vapeur s'est-elle dilatée ?

R. Ajoutez 15 à 60; cela donne 75 livres pour pression totale; 75 divisé par 7½ donne 10; donc la vapeur s'est dilatée dans le rapport de 1 à 10, ce qui repond au cas d'une simple machine où la vapeur serait interceptée à 76 de la course.

18. Quel serait l'effet d'une haute pression interceptée à courte distance?

R. L'effet le plus nuisible serait la forte impulsion au commencement de la course causant plus de frottement pendant la durée de l'admission.

19 Avec une machine (compound) à haute et basse pression, le manomètre indique 60 livres; la vapeur est interceptée, dans chaque cylindre, à ½ course; le cylindre à basse pression a 4 fois la capacité du cylindre à haute pression; quelle sont les pressions aux points d'interception, les pressions finales, et les arrière-pressions dans chacun des cylindres?

R. Théoriquement, en supposant qu'il n'y ait pas de perte entre la chaudière et le cylindre, la vapeur entre dans le cylindre à haute pression à 75 livres, et est interceptée à ½ course;

donc la pression finale serait 37 livres 1.

La vapeur doit ensuite s'échapper dans le cylindre à basse pression et le remplir à moitié, le volume de vapeur se trouve ainsi doublé, et la pression est réduite à 18 livres à au point d'interception.

Ces 18 livres \(\frac{2}\) sont aussi l'arrière-pression sur le piston du cylir dre \(\hat{a}\) haute pression, moins 15, pression de l'atmosphère, ce qui donne 3 livres \(\frac{2}{3}\) au-dessus de la pression atmosphérique.

La vapeur à 18 livres 2, interceptée à 2 course dans la basse pression, se dilate durant l'autre demi-course, conséquemment la pression finale sem 9 livres 3; si le baromètre indique 26 pouces, il y aura 2 livres d'arrière-pression.

H. P. Pression initiale effective.... $60-3\frac{3}{4}=56\frac{1}{4}$ Pression finale effective.... $37\frac{1}{2}-18\frac{3}{4}=18\frac{3}{4}$ B. P. Pression initiale effective... $18\frac{3}{4}-2=16\frac{3}{4}$ Pression finale effective... $9\frac{3}{4}-2=7\frac{3}{4}$

Nota. Il faut remarquer que les chiffres de la réponse précédente ne sont que théoriques; en pratique on est loin d'obtenir ce résultat; car, ordinairement l'échappement du cylindre à haute pression se fait dans un espace total beaucoup plus grand que le gros cylindre; cet espace comprend, outre le gros cylindre, la chemise qui entoure le petit cylindre, et la boîte du tiroir du gros cylindre, ce qui forme une capacité d'environ trois foi elle du gros cylindre; il faut aussi remarquer que la vapeur étant dilatée un si grand nombre de fois, il s'en condense beaucoup, et le volume est réduit en proportion; la pression initiale du cylindre à basse pression ne doit pas être estimée à plus de ‡ de la pression finale du cylindre à haute pression.

On entend par pression initiale du cylindre à basse pression, la pression réelle au moment de l'interception dans le gros cy lindre, il n'y aurait pas autant de perte si la vapeur était lancée directement d'un cylindre à l'autre.

23. Quelle est généralement la position des deux cylindres?

R. Le vlindre à basse pression est à l'arrière.

21. Pourquoi?

R. En cas de rupture dans la machine, il est plus facile de se servir du gros cylindre, lorsqu'on est obligé de ne faire usage que d'un seul.

22. Si la bielle du cylindre à basse pression se cassait, que feriez-vous?

R. Je la remplacerais par la bielle du cylindre à haute pres-

23. Si le tiroir du cylindre à haute pression se cassait, que

faudrait-il faire?

R. Oter tous les morceaux, réduire la pression dans la chaudière, la vapeur serait libre dans le petit cylindre; la pression étant égale aux deux bouts, le piston ne soufrirait pas de résistance, la vapeur passerait par la lumière de l'échappement du cylindre à haute pression, et agirait comme dans une machine à un seul cylindre.

24. Que faut-il faire pour produire la détente ou expansion de

la vapeur?

R. Intercepter l'admission de la vapeur avant la fin de la course, ce qui lui permet de se dilater, par son élasticité, en finissant la course.

25. Avec un couverole de cylindre cassé, la machine peut-elle

ŧ

le

a

d

de

d'

pl:

ce

CO

fac

continuer à fonctionner?

- R. Oui, en ôtant le couvercle cassé, et en bouchant la lumière de prise, à ce bout du cylindre, avec du bois bien solidement enfoncé; on peut aussi continuer la route en utilisant l'autre bout du cylindre; mais il n'y aura que la différence entre la pression de l'atmosphère et le vacuum pour former la pression effective à la descente du piston.
- 26. La pression effective sera-t-elle la même qu'avant l'accident?
- R. Non. 11 n'y aura d'effective que la pression indiquée par le manomètre, diminuée d'une atmosphère.
- 27. Serait-il prudent de marcher avec une forte pression après un tel accident.

R. Non, vu l'irrégularité du mouvement causé par la différence des pressions.

Calorifères et condenseurs à surface

1. Est-il possible d'amener la chalcur sensible de la vapeur a un plus haut degré que celui du à l'ébullition de l'eau qui l'a produite? était lancée

ylindres !

facile de se faire usage

cassait, que

à haute pres-

cassait, que

dans la chaui la pression t pas de résishappement du une machine à

expansion de

t la fin de la lasticité, en fi-

chine peut-elle

nant la lumière solidement ennt l'autre bout itre la pression sion effective à

u'avant l'acci-

indiquée par

pression après

o par la diffé-

rface

de la vapeur a

R. Oui : en surchauffant la vapeur après qu'elle a quitté la chaudière.

2. Quel est le nom de l'appareil? R. L'appareil est un calorifère.

3. Quelle est la construction et la position de ce calorifère ?

R. Généralement c'est un appareil formé de plusieurs tubes, placés au pied, et à l'intérieur de la cheminée. La vapeur passe de la chaudière par ces tubes et absorbe une quantitée considérable de la chaleur communiquée par le gaz et l'air réchauffés par le combustible du foyer.

4. Quel est le but qu'on se propose en augmentant la chaleur sensible ?

R. Le but est de transformer la vapeur en gaz parfait, et d'en obtenir plus d'effet avec la même quantité de combustible.

5. Qu'entendez-vous par vapeur combinée ?

R. C'est lorsqu'il y a deux tuyaux partant de la chaudière, dont l'un passe par le calorifère, et l'autre conduit la vapeur directement à la boîte du tiroir, où les deux vapeurs se mélangent avant la distribution.

6. A quelle température faut-il que la vapeur soit, pour qu'à la pression de l'atmosphère elle puisse se comporter comme un gaz?

R. A 662° Fahrenheit.

7. Ce système de surchauffage de vapeur a-t-il donné les résul-

tats prévus ?

R. Non: les calorifères se sont détériorés rapidement, ont occasionné beaucoup de travail, et même des accidents; la chaleur excessive a brûlé les garnitures, et carbonisé le suif et l'huile; par suite de quoi les tiroirs se sont grippés sur les faces; aussi ce système, causant plus de dommage que de gain, est aujourd'hui abandonné.

8. De quelle manière la vapeur est-elle condensée?

R. Dans les condenseurs à surface, la vapeur se condense sur des tubes froids au lieu d'être mêlée à l'eau comme dans les condenseurs à jet.

9. Les condenseurs à surface ont-ils un autre avantage que d'épargner le travail de la pompe à air?

R. Oui : l'épargne du combustible.

10. De quelle manière le combustible est-il épargné?

R, L'eau de l'alimentation est plus douce et plus chaude ; étant plus douce, elle bout à uue température moins élevée, et étant plus chaude, il lui faut moins de combustible pour s'élever à cette température ; l'eau étant moins salée nécessite moins de changement, il y a moins de croûte déposée, et la chaleur se communique plus facilement à l'eau.

11. Y a-t-il quelque désavantage à user les condenseurs à surface ?

B. L'eau étant très douce, il ne se, forme pas de croûte sur les tubes et les fourneaux ; le vert-de-gris entraîné par l'eau d'alimentation et par le suif passant par le condenseur, s'attache au fer et le détériore ; le suif donné aux tiroire a aussi pour effet de salir et étouffer le condenseur.

12. Quels sont les remèdes à ces trois inconvénients?

R. Pour éviter la rouille, il faut, au commencement, introduire dans la chaudière un peu d'eau salée, afin de former une légère croûte; cela a aussi pour effet d'éviter les attaques du vertde-gris et des acides; cependant, dans le but d'éviter les attaques des acides, on a suspendu à l'intérieur de la chaudière des plaques de zine, ces acides attaquent le zinc de préférence, et laissent le fer intact; pour entretenir le condenseur net, on se sert d'huile au lieu de suif, et de temps à autre on y introduit, pour le netteyer, de la soude ou de la potasse.

13. Quelles sont les choses les plus essentielles dans les condenseurs à surface ?

R. Une grande surface de condensation et une bonne circula-

Vacuum ou vide

- 1. Qu'est-ce qu'un vacuum ? C'est un espace vide, un vide parfait.
- 2. Est-il possible d'obtenir un vacuum parfait ?
- R Oui : l'espace au-dessus du mercure d'un baromètre est un vacuum parfait.
 - 3. Peut-on obtenir un vacuum dans le condenseur?
 - R. Non, car il y a toujours uu peu de pression.
- 4. Qu'entend-on par vacuum dans une machine à vapeur?
 R. On entend le point le plus proche du vacuum qu'il soit possible d'avoir.
- 5. Comment peut-on savoir qu'il n'y a pas de vacuum dans le condenseur?
 - R. Par le baromètre.
- 6. Si le baromètre est à 26, quelle est la quantité de vacuum en livres ?
 - R. 13 livres.
- 7. Que veut dire l'expression 13 livres de vacuum? Cela signific que la pression atmosphérique dans le condenseur a été réduite de 13 livres; et la vapeur (au lieu de s'échapper contre la pression de l'atmosphère, comme dans une machine à haute pression) ne reçoit que deux livres de résistance en s'échappant.
- 8. Si le manomètre indique 60 livres de pression, et si le baromètre indique 26 pouces, quelle est la pression effective?

R. 73 livres.

le croûte sur par l'eau d'a-, s'attache au pour effst de

nts?

mement, introle former une
ques du vertviter les attachaudière des
préférence, et
aur net, on se
n y introduit,

dans les con-

bonne circula-

mètre est un

vapeur ? qu'il soit pos-

cuum dans le

é de vacuum

? Cela signir a été réduite ontre la presaute pression) int.

et si le baroctive ? 9. Comment se fait-il que la vapeur à 60 livres puisse exercer 13 lbs.de plus ?

R. Parce que la soupape de aûreté est fermée à la pression de l'atmosphère; et le manomètre indique la pression au-dessus de atmosphère; l'effet est donc 60+13 ou 73 livres.

10. Quelle est la pression de l'atmosphère?

R. Correctement 14,7 livres; mais ordinairement on compte 15 livres au pouce carré.

11. Comment peut-on trouver le poids de l'atmosphère ?

En prenant un tube en verre, ayant une section d'un pouce carré, et environ 33 pouces de longueur, fermé d'un bout; on le remplit de mercure pur; lorsqu'il est plein, on couvre le bout ouvert avec un carton, on le retourne, on plonge le bout ouvert dans un vase contenant du mercure, et l'on retire le carton; le mercure de l'intérieur du tube baisse d'environ 3 pouces et il s'arrête. Alors on soulève doucement le tube de manière que son bord inférieur arrive tout près de la surface libre du mercure; on replace le carton sous le tube; on retire le tube du vase, on verse le mercure du tube dans un plateau de balance, et l'on pèse; on trouve 14 livres T.

12. A quelle élévation se tient le mercure dans le tube ?

R. A 30 pouces, si l'on opère au niveau de la mer.

13. En est-il toujours ainsi?

R. Non.

14. Quelles en sont les causes?

R. Comme la pression de l'atmosphère varie beaucoup, et que le mercure dans le tube en est l'équivalent en poids, alors la hauteur du mercure varie en conséquence.

15. Quelle est la cause qui empêche le mercure de descendre

davantage dans le tube?

R. Lorsque le mercure s'est abaissé dans le tube, l'espace abandonné est un vide ou vacuum parfait; et l'air, pressant de toutes parts, tend à remplir cet espace, le passage se trouvant intercepté par le mercure, alors ce dernier s'élève dans le tube, jusqu'à ce que l'équilibre se fasse; la colonne de mercure est égale en poids à une colonne d'air de même grosseur, et s'élevant jusqu'aux plus hautes régions de l'atmosphère.

16. A Quelle hauteur l'eau peut-elle s'élever dans une pompe?

R. A 34 pieds au plus.

17. Comment l'eau s'elève-t-elle dans une pompe ?

R. La pompe purge d'air l'intérieur de la pompe et du tuyau, et forme un vacuum; l'air extérieur pressant par son poids sur la surface libre de l'eau, force l'eau à monter, jusqu'à ce que la colonne d'eau fasse équilibre à la pression de l'air.

18. Comment peut-on prouver que la pompe n'aspire pas l'ean?

- R. En allongeant le tuyau de quelques pieds. Si une pompeausait l'air, alors il n'y aurait pas de limite à la hautenr; mais au-dessus de 34 pieds il est impossible d'en tirer une seule goutte.
- 19. Quelle est le poids d'une colonne d'eau de 34 pieds de hauteur?

R. 14 livres 7, soit environ 15 livres au pouce carré.

20. Lorsque l'injection de cale est ouverte, comment pent-elle

spuiser la cale ?

R. La pompe à air tire l'air des tuyaux, et l'air de l'intérieur du bateau pressant sur la surface de l'eau, fait monter l'eau dans le condenseur.

21. Quelle est la position ordinaire de l'injecteur de cale avec un condenseur à surface?

R. L'appareil est généralement attaché à la pompe de diroula-

tion.

22. De quelle manière l'eau s'élève-t-elle dans ce dernier cas ?
R. Par le vacuum que forme la pompe de circulation, et par la pression de l'atmosphère.

Proportions des pièces-

1. Que veut dire force nominale de cheval?

R. Cela signifie le pouvoir qui serait déployé par une machine avec une pression de 7 livres au pouce carré, comme au temps de Watt, avec une vitesse de piston de 220 pieds par minute.

*F. N. C. =
$$\frac{d^{\circ} \times 0,7854 \times 7 \times 220}{33000} = \frac{d^{\circ}}{27.28}$$

Ainsi, pour abréger les opérations, pour trouver la F. N. C., divisez le carré du diamètre par 28 (plus facile que par 27.28).

2. Quelle est la règle adoptée par l'Amirauté Anglaise?
R. L'Amirauté prend la vitesse actuelle du piston au lieu de

R. L'Amirauté prend la vitesse actuelle du piston au lieu de 220 pieds par minute.

F. N. C. =
$$\frac{d^8 \times 0.7854 \times 7 \times \text{vitesse du piston}}{33000}$$
$$d^8 \times \text{vitesse du piston}$$

8000

3. Connaissez-vous des règles pour trouver la F. N. C. des machines à haute et basse pression dites Compound?

R. La somme des carrés de diamètres, divisée par 32, donne la F. N. C. pour ces machines.

^{*} F. N. C. signific force nominals de cheval.

il une pompeauteur; mais seule goutte,

pieds de hau-

arré.

nent pent-elle

de l'intérieur ter l'eau dans

de cale avec

de circula-

dernier cas ? tion, et par

ne machine u temps de nute.

F. N. C., r 27,28).

ise ? au lieu de

N. C. des

32. donne

Si l'on appello D le diamètre du cylindre de haute pression, et d le diamètre du cylindre à basse pression, on aura :

$$\frac{0^s + d^s}{32} = F. N. C.$$

4. Pouvez-vous donner queiques exemples?
R. Oui : la table suivante expose les diamètres des cylindres, et les courses, pour différentes valeurs de la F. N. C.

Table Des diamètres et des courses de quelques machines

F. N. C.	F. N. C. Haute P.		Course			
35	151	30	20			
40	17	321	20			
45	19	35	20			
60	21	391				
70	221	42	26			
80	23	46	30			
. 85	24	474	30			
90	26	48	30			
100	, 26	51	33			
110	27		33			
120	28	54	33			
130	294	564	83			
140	301	59	36			
170		61	39			
175	334 36	with the 67 Same	100 42 ·			
200		67	42			
200	36	73	45			

5. Combien de fois le tra/ail réel des machines modernes vant-il la force nominale de ces machines?

R. De 4 à 9 fois.

6. Quelle est l'étendue de foyer requise par force nominale ?

R. Environ les # d'un pied carré.

7. Combien de pieds carrés de puissance calorifique par che-

R. Environ 22 pieds carrés.

8. Quelle est la quantité de houille qui doit être consommée sur le foyer?

R. Environ 16 livres par hours.

9. Combien cela fait-il par F. N. C.?

R. Près de 12 livres par houre.

10. Si une machine déploie 5 fois la F. W. C., combien de livres de houille seront consommées par F. C. I.?

R. Un cinquième de 12 livres, ou 2 livres 4 par heure.

11. Combien de livres d'eau doit faire évaporer une livre de houille?

R. De 8 à 14 livres. En pratique, une évaporation de 10 livres est considérés comme bonne.

- 12. Quelle doit être la capacité d'une chaudière?

 R. Une verge cube par F. N. C., l'eau n'occupant pas plus de la moitié de l'espace, et la vapeur pas moins de la moitié.
- 13. Combien de pieds oubes d'eau doivent être changés en vapeur par F. N. C. ?

R. De 14 à 2 pieds cubes.

14. Quelle est l'aire de tubes requise par F. N. C. ?

R. Dix pouces carrés.

15. Quelle est l'aire allouée au-dessus de l'autel du fourneau ?

R. 14 pouces carrés.

16. Quelle est l'aire d'une soupape de sûreté ?

R. Un demi-pouce carré par pled carré de foyer. Et comme 4 de pied carré de foyer donnent une force nominale d'un cheval. les I d'une demie, ou I de pouce carré de surface, sont requis par F. N. C.

17. Quelle doit être l'aire de la cheminée ?

- R. Un pied carré de cheminée par 7 pieds de foyer.
- 18. Combien de surface de piston pour machines à basse pression ?
 - R. Environ 22 pouces carrés.

19. Combien pour les hautes pressions?

R. Environ 11 pouces par F. N. C.

20. Quelle doit être la grosseur de l'axe d'une machine ? R. Son diamètre ne doit pas être moindre que } du diamètre du cylindre à basse pression.

21.—Donnez la grosseur du tuyau de prise de vapeur, et celle du poignet de l'arbre coudé?

R. Le diamètre du tuyau doit être égal à celui de l'axe :

Et le diamètre du poignet 1 de pouce de moins que les portées de l'axe.

22. Donnez le diamètre de l'échappement, R. Un tiers plus gros que le tuyau de prise.

23. La tige du piston.

R. Environ de du diamètre du cylindre à basse pression.

^{*} F. C. I. signific force de cheval indiquée.

blen de livres

24. Donnez la capacité de la pompe à air.

R. Entre 1 et 1 de la capacité du cvlindre à basse pression.

eure.

Moyenne

une livre de n de 10 livres

des forces nécessaires pour rompre ou écraser le fer et l'acier pris sous un pouce carré de section

nt <i>pas</i> moitié.	plus	Н
moitié.		
The same of the sa		_

Force	pour	rompre	le fer	23 17	tonnes
66		rompre		74	66
80	1 68	dornser		7½ 50	66
66	14	rompre	l'acier, barres	50	. 64
ir T	. CA	écraser		116	44

.

changés en

La chaleur dilate les métaux; mais la chaleur a-t-elle un autre effet sur le fer d'une chaudière?

lu fourneau ?

Oui : la ténacité du fer augmeute avec la température jusqu'à 600°; et de ce point la ténacité diminue lorsque la température augmente.

Et comme a d'un cheval, nt requis par Pour trouver le diamètre d'un cylindre à basse pression, la force nominale étant donnée :

r. A basse presRègle. 5500 divisé par la vitesse du piston en pieds par minute, donne le nombre de pouces carrés par force de cheval; ce quotient multiplié par le nombre de chevaux donne l'aire du cylindre—(voir la table des aires des cercles).

 Vitesse proportionnée des pistons des machines à condenser:

eur, et celle l'axe ; les portées

Longueur de la course en pieds	de la en pieds course en par mi-		Longueur de la course en pieds	Vitesse en pieds par mi- nute	Nombre de Révolu- tions par minute	
8	256	16	4	214	262	
7	245.	17½ 20	31	203	29	
6	240			192	32	
51	2361	211	21	1771	35 <u>1</u> 40	
5	230	23	2	160	40	
43 .41	2201	241	1	0		

Dimensions

Des machines d condenser

Diam. des	4222-E233
Diam, du tuyau de prise	2000 0 20 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
Diam. de la tige de la pompe à air	************
Diamètre de la tige du piaton	23888844264 25888844464
Longueur de la grande bielle	Pds 16-0 16-0 17-0 18-0 18-0 18-0 18-0 18-0
Super- ficie des lumières de prise	111 18 × × 8 10 × × 4 10 × 5 10 × × 8 10
Longueur du ha- lancier	22222222
Diamètre de la pompe à air	24.7 28.3 28.3 28.3 28.3 34.2
Nombre de révo- lutions	12 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2
Longueur de la course	#199999999
Diamètre du cy- lindre	2488883441
Force neminals on chevaux	88888888

D....diamètre du cylindre en pouces.

1 cyli

L w w

0.0 cyli Or

Lor Dia Lor Dia Dia Dia Dia Ep

La longueur de la course varie de 2 à 3 fois le diamètre du cylindre.

Règles

Pour trouver les proportions des machines à condenser

Basse pression

Pour trouver l'épaisseur d'un cylindre

Le diamètre du cyl. \times 0.014 + x = l'épaisseur x = 0.50 pour les diamètres de 12 à 20 pouces x = 0.55 " de 20 à 30 " x = 0.60 " de 30 à 80 "

Haute pression

 $0.000~125 \times le$ double du maximum de la pression \times le diamètre du cylindre +x=l'épaisseur

Ou bien : $0.000 125 \times 2P \times D + x = l'épaisseur$

Ou bien : $0.06 \times D + 2 = 1$ 'épaisseur

Proportions des basses pressions

La superficie des lumières de prise égale l'aire du cylindre × 0.06. La lumière de l'échappement doit être à plus grande. Le diam. du cylindre ÷ 5 = l'épaisseur du piston La tige du piston = $D \times 0.1$ Diamètre majeur de la tige dans le piston $= D \times 0.14$ Diamètre mineur dans le piston= $\mathbf{D} \times 0.115$ Hauteur de la clavette dans le piston = D \times 0.085 Epaisseur de la clavette dans le piston = $D \times .035$ Diamètre majeur de la tige dans la tête du piston $= D \times 0.095$ Diamètre mineur = $D \times 0.09$ Hauteur de la tête du piston en fer = $D \times 0.18$ Hauteur de la clavette dans la tête = $D \times 0.105$ Epaisseur de la clavette dans la tête = $D \times 0.021$ Diamètre majeur de la grande bielle = $D \times 0.098$ Diamètre mineur de la grande bielle = $D \times 0.09$ Diamètre des portées du tourillon du centre du

balancier= $D \times 0.183$ Longueur des portées= $D \times .275$

Diamètres des portées des bouts = $D \times 0.086$ Longueur des portées des bouts = $D \times 0.097$ Diamètres des tourillons de la pompe à air = $D \times 0.051$ Longueur des tourillons de la pompe à air = $D \times 0.058$ Diamètre des bielles latérales aux bouts = $D \times 0.065$ Diamètres des bielles latérales au milieu = $D \times 0.065$ Diamètre de la pompe à air = $D \times 0.6$ Diamètre de la tige en fer = $D \times 0.66$ Diamètre de la tige en cuivre = $D \times 0.067$ Epaisseur du piston = Diam, de la pompe ÷ 5 Hanteur de la clavette dans le piston = $D \times 0.051$ Epaisseur de la clavette dans le piston $-D \times 0.021$ Aire du clapet de fond-Aire de la pompe × 0.25 Diamètre de la portée de l'arbre des roues à aubes :

Arbre en fonte = D \times 0.3 Arbre en fer D÷4

Longueur de la portée en fer=D×0.3 Longueur de la portée en fonte D × 0.38.

Longueur pour un seul arbre = D × 0.44

Epaisseur du gros œil de la manivelle = diamètre de l'arbre. Epaisseur de métal autour de l'arbre = du diamètre de l'arbre Epaisseur de l'œil du poignet = D × 0.188 pour fonts.

Diam. du poignet de la manivelle = $D \times 0.142$ Longueur du poignet de la manivelle = $D \times 0.21$ Epaisseur du corps de la manivelle $= D \times 0.21$

Epaisseur près du poignet $= D \times 0.175$

Epaisseur de métal autour du poignet = } du diamètre du poignet pour fonte, et 1 du diamètre du poignet pour le fer. Epaisseur de l'œil du poignet pour fer = D × 0.142

For Dia

Cou

R et b

P...

d . .

plus

P

L

1

axes

Grandeur des tuyaux

en pouces

Diamètre du tuyau de prise de vapeur = D÷4 Diamètre du tuyau d'injection = \(D^2 \diametre 204 \)

Diamètre du tuyau d'éjection=racine carrée de la force nomi $nale \times 1.2$

Diam. du tuyau d'échappement des soupapes de sûreté=racine carrée de la force nominale $\times 0.375 + 16.875$

ou $\sqrt{\text{FN}} \times 0.375 + 16.875$

Diamètres des soupapes de sûreté

Diamètre pour une seule en usage.... $\sqrt{0.5} \times FN + 22.5$ Diam, lorsqu'il y en a deux.... $\sqrt{0.25 \times FN + 11.25}$ Diam. de la pompe alimentaire = D² ÷ 30

Longueur de la course = du cylindre à vapeur Diam. du tuyau de l'alimentation = $D \times 0.141$ Capacité en pouces cubes de la pompe alimentaire = $D^2 \times l \div 30$

Capacité en pieds cubes de la pompe alimentaire = $D^3 \times l + 4400$ Capacité du condenseur = capacité du cylindre × 0.6.

NOTA. FN signific Force Nominale; I, longueur en pouces

Hautes pressions

Epaisseur du cylindre = 0,06 × D + Epaisseur des renforts=1 l'épaisseur du cylindre, Epaisseur des rebords = D × 0.08

Longueur des lumières $= D \times 0.7$

Largeur de la lumière de l'échappement=1,5 de la lumière de prise.

Diam. de la tige du piston = $D \times 0.15$

tiroir = $D \times 0.09$ de la bielle, aux bouts = $D \times 0.19$

Renflement de la bielle = $\frac{1}{10}$ par pied de longueur. Diam. du poignet de la manivelle = $D \times 0.23$

Longueur de la portée du poignet=D × 0,34

Diam. de l'arbre coudé D × 0,33

Force Nominale pour Hautes Pressions

Force nominales de chevaux Diam, des cylindres en pouces Course en pouces	 5 10 15 20 30 40 52
Diam. des cylindres en pouces	 8 11 13 15 18 20 22
Course en pouces	 8 24 29 33 40 45 50

Machines à haute et basse pression

Règle pour trouver le diamètre des axes pour machines à haute

à haute pression. P. ... Pression en plus d'une atmosphère.

m....Longueur de la manivelle en pouces.

f Diviseur proportionnel à l'angle des manivelles. Le diamètre de l'axe est égal à la racine cubique de $d^3 \times P$, plus $D^2 \times 15 \times m$, et divisé par f, diviseur proportionnel.

$$\sqrt[3]{d^2P \times 15D^2m+f}$$

Pour machines à basse pression à deux cylindres :

Les constructeurs de première classe mettent généralement les axes plus forts que les grosseurs trouvées par la règle précédente.

Diviseur. f.	Angle des manivelles.	Pour arbres coudés et hélic.	Pour la partie dans le tunnel.		
36	90°	2468	2880		
66 m	100°	2279	2659		
66	110°	2131	2487		
66	120°	2016	2352		
66	130°	1926	2248		
46	140°	1858	2168		
1 667 1 1	150°	1806	2)08		
66 , 100 m	160°	1772	2068		
46	170°	1752	2045		
66	180°	1746	2037		

e l'arbre. re de l'arbre

iètre du poiur le fer.

force nomi-

reté=racine

22.5 +11.25 +7.5 +5.625

D3 × 1÷30 2 × 2÷4400

pouces

Règle pour trouver le diamètre d'un cylindre :

D.... Diamètre du cylindre en pouces.

d....Diamètre de l'arbre coudé en pouces. L....Longueur de la manivelle en pieds.

6.55 × d + L = Da

Exemple.—Quel sera, suivant la formule précédente, le diamètre d'un cylindre, pour être en proportion d'un arbre coudé de 15 pouces de diamètre, et de 3 pieds \(\frac{1}{2} \) de course?

 $6.55 \times 15^{\circ} + 3.5 = 6316.07...$ carré du diamètre.

 $\sqrt{6316.07} = 79.47...$ diamètre du cylindre.

L'arbre dans le tunnel, $3200 \times d^3 \div L = la pression tot. sur le piston$

Avec un cylindre de 50 pouces de diamètre, une longueur de course de 36 pouces, et un diamètre de l'arbre de 9 pouces, quelle sera la pression effective au pouce carré sur le piston?

 $3200 \times 9^3 \div 36 = 64800$ livres.

Pression au pouce carré.... $64800 \div 50^2 \times 0.7854 = 33$ livres.

Pour trouver la pression avec les proportions suivantes : diamètre des cylindres 23 et 45 pouces, diamètre de l'arbre 8 pouces, course 33 pouces :

t=4936 pour l'arbre coudé, et 5780 pour l'arbre du tunnel.

d.... Diamètre de l'arbre.

C....Longueur de la course en pouces.

H....Diamètre du cylindre à haute pression.
D....Diamètre du cylindre à basse pression.

Formule: (td*-15CD2)+CH2

4936 × 8*-15 × 33 × 45* 2 527 232-1 002 375

33 × 23° . 17 457

Contrepoids

87.35 livres

Comme il est souvent nècessaire de contre-balancer le poids des pistons, bielles, têtes de pistons, etc., dans les machines à grande vitesse, nous donnons ici une règle pour la force des boulons destinés à consolider les contrepoids.

Ex.—Quel doivent être les diamètres de deux boulons devant supporter une tension de 5 000 livres au pouce carré de section, pour un contrepoids de 15 000 livres à 1 pied ‡ du centre de rotation, faisant 62 révolutions par minute?

 $R^2d = 062^2 \times 31$

5870 = 2.292 = nombre de fois que le poids est rendu plus fort par la force centrifuge.

Alors 15 $000 \times 2.292 = 34380...$ force totale. L'aire d'un boulon = $(34\ 380\ \div 5\ 000) \div 2 = 3,438$ La racine carrée de $(3,438 \div 0.7854) = 2.09$ pouces.

LOCOMOTIVES

La chaudière est la partie la plus importante d'une locomotive; c'est de ses proportions que dépend, en grande partie, le service de la machine; il faut qu'elle soit construite avec économie de matière, de manière à donner la quantité requise de vapeur, sans qu'on soit obligé de réduire l'orifice de l'échappement au point de l'étouffer. Avec une chaudière trop petite il y a perte considérable de combustible et de pouvoir.

Règles pour trouver les principales parties d'une locomotive : La grandeur des cylindres étant déterminée, toutes les pro-

portions sont basées sur le diamètre.

La longueur des cylindres varie de 20 à 26 pouces de course.

Aire des lumières de prise.... $D^2 \times 0.073$ Aire de lumières d'échappement.... $D^3 \times 0.14$ Epaisseur du cylindre.... $0.06 \times D + 2$

des rebords....0.08 × D
des cloisons, de 1\frac{1}{2}\hat{1}\frac{1}{2}\text{ pouce.}
du piston....D\dagger4

I nametre de la tige du piston...D+6

de la tige du tiroir.... $D \times 0.09$ du tourillon de la tête du piaton.... $D^2 + 72$

'' du poignet de la manivelle... $D \times 0.26$ Longueur de la portée... $D \times 0.28$ Diamètre de l'axe coudé... $0.96 + \sqrt[3]{D^2}$ Longueur de la portée du poignet... $D \times 0.233$ '' des portées de l'axe... $D \times 3.32$ Diamètre des axes de l'avant... $D \div 4$

Longueur des axes de l'avant... $D \div 4$ Longueur des axes de l'avant... $D^2 \times 3.32$

Chaudière

Diamètre intérieur de la chaudière = D × 2.98 Longueur de la chaudière, de 18 à 21 pieds Diamètre intérieur du dôme....D × 1.625 Hauteur du dôme....30 pouces Diamètre d'une soupape de sûreté....D ÷ 4 Nombre de soupapes 2

Foyer

Aire du foyer....D × 1.06
Aire de la surface de chauffe....D² × 3.5
Capacité cubique du fourneau....D × 6, ou D² × 0.38
Epaisseur du fer....§ de pouce à § pouce.
Epaisseur du fer des têtes....§ de pouce.
Diamètre extérieur des tubes....2 pouces.
Nombre des tubes, de 160 à 220.
Espace entre les tubes....§ de pouce.
Espace pour l'eau autour de la boîte à feu....3 pouces.
Distance entre les étais de la boîte à feu....4 pouces.

édente, le diaarbre coudé de

mètre.

ot. sur le pistou

ne longueur de 9 pouces, quelle ton?

4=33 livres.

suivantes : dial'arbre 8 pouces,

u tunnel.

= 87.35 livres

ancer le poids les machines à ir la force des

oulons devant rré de section, u centre de ro-

ids est rendu

le. 138 ouces Diamètre des étais....7 de pouce. Capacité oubique pour l'eau....9 × D° ÷ 40 " la vapeur....9 × D ÷ 40

Le diamètre de la boîte à fumée égale le diamètre de la cl

Longueur de la boîte à fumée, de 34 à 38 pouces.

Le diamètre de la cheminée égale le diamètre du cylindre souvent 1 pouce de moins.

Hauteur au dessus des rails....4 pieds 3 pouces.

Dimensions des tuyaux

Diamètre intérieur du tuyau de prise de vapeur.... $D^3 \times 0$ Diamètre des branches.... $D^2 \times 0.021$

de l'orifice d'échappement....D2 × 0.016

des tuyaux d'alimentation....D×0,141 de la pompe alimentaire....D+8

Ressorts

Règle pour en calculer la force.

L. ... Longueur entre les points d'appui,

Largeur de l'acier.
E....Epaisseur de l'acier.
N....Nombre de feuillés.

D....Déflexion en pouces par tonne.

P....Poids que peut porter le ressort avec sûreté.

 $\frac{7E^{2}N}{11.3L} = P$ $\frac{11.3LP}{E^{2}} = N$ $\frac{0.14L^{3}}{E^{2}IN} = \frac{0.14L^{3}}{E^{2}IN}$

Contrepoids des roues motrices

Règle pour trouver le poids qui doit être contre-balancé de les roues motrices de l'avant.

Pour une locomotive à quatres roues motrices, avec cylind

en dehors :

Il faut prendre les poids du piston, de sa tige, de la tête piston, du piston de la pompe, et de la partie d'avant de la grar bielle; nous désignerons cet ensemble par le nom des parties réproques.

Ensuite relever le poids du poignet, de son œil, de la par d'arrière de la grande bielle, et la moitié du poids de la bie latérale ; à cela, ajouter la moitié du poids des parties réciproqu La somme sera le poids qui doit être contre-balancé dans les rou

motrices de l'avant.

Pour les roues motrices de l'arrière, il faut trouver le poids poignet, de son œil ou du renflement qui le reçoit, la moitié poids de la bielle latérale ; à cela ajouter la moitié du poids parties réciproques ; la somme sera le poids à contre-balancer



-40 D÷40 • diamètre de la chau-

8 pouces. amètre du cylindre, et

3 pouces.

yaux

de vapeur.... $D^8 \times 0.03$

D² × 0.016 D × 0,141 D+8

avec streté.

i.

 $\frac{0.14L^{*}}{E^{*}IN} = D.$

motrices

tre contre-balance dans

notrices, avec cylindres

e sa tige, de la tête du rtie d'avant de la grande le nom des *parties* réci-

e son œil, de la partie du poids de la bielle des parties réciproques. e-balance dans les roues

aut trouver le poids du le reçoit, la moitié du la moitié du poids des ds à contre-balancer. Lorsque la forme du contrepoids est déterminée, il faut trouver son centre de gravité; à cette fin, on suspend un gabarit en bois par un des coins, et l'on continue la verticale jusqu'au bas; ensuite on en fait autant par un autre coin; l'intersection des deux lignes indique où se trouve le centre de gravité du contrepoids.

Ayant déterminé la position du contrepoids, on trouve le poids exact comme suit:—la distance du centre de gravité au centre de l'axe : la longueur de la manivelle :: le poids à contre-balancer : contrepoids.

P....poids à contre-balancier.

D....Distance du centre de gravité au centre de l'axe.

M....Longueur de la manivelle.

C.,.. Contrepoids.

D: M :: P : C

Contraction des Bandages d'acier

	3.0	de	pouc	pour	des	roues	de 3	pieds	6	pouces
	N.					¥.	4	pieds.	a	pouces.
	2.0		60			4.6	5	pieds		
100	36	graden de Van					5 6	pieds.	8	pouces.

Résistance des Convois

La résistance totale d'un convoi se compose d'éléments très divers:

1. Le frottement de glissement des fusées sur les coussinets;

2. Le frottement de roulement sur les rails ;

3. Le frottement de glissement des roues sur les rails, résultant, dans les voies en ligne droite, du mouvement de lacet ou mouvement serpentant des voitures, et dans les courbes, du parallélisme des essieux, et de l'insuffisance de la conicité des roues dans les courbes de petit rayon, du choc des roues sur les rails au passage des joints, de l'action d'un vent oblique ou de côté:

4. La résistance de l'air modifiée dans ses effets par la direc-

tion et l'intensité du vent ;

5. Le frottement propre des organes de la machine ;

6. La gravité ou pesanteur.

En présence de causes de variations aussi multipliées, il est impossible d'établir la valeur des coefficients de résistance.

Adoptons une moyenne qui rentre dans les conditions ordinaires de la pratique: 8 livres par tonne, car la résistance actuelle ne peut être obtenue que par le dynamomètre. A une vitesse de 60 milles à l'heure, la moitié du pouvoir déployé est absorbée pour surmonter les résistances.

Cependant les règles suivantes ont été adoptées.

Risce 1.—Pour trouver la résistance totale de la machine, du

tender, du fourgon et du convoi, faites le carré de la vitesse en milles par heure, divisez par 171, et ajoutez 8 au quotient; le résultat sera la résistance totale en livres par tonne, sur les raîls; ajoutez 50 pour cent pour les courbes à petit rayon, le vent, etc.

REGLE II.—Pour trouver la résistance du convoi seul, à une vitesse donnée, faites le carré de la vitesse en milles par heure, divisez par 240, et ajoutez 6 au quotient; le résultat sera la résistance en livres par tonne.

REGLE III.-Pour trouver la résistance de la machine et du

tender seulement, avec un convoi et une vitesse donnés :

1. Trouvez d'abord la résistance du convoi par la règle II;
2. Divisez le carré de la vitesse par 600, et ajoutez 2; multipliez le résultat par le poids total de la machine, du tender et du convoi; le quotient sera le frottement total de la machine;

3. La somme des deux résultats sera la résistance totale en

livres par tonne sur les rails.

TABLE

Indiquant la résistance en livres à une vitesse de 6 milles à l'heure

Frottement.... 8 livres par tonne.

Elévation de rampe, en pieds par mille.	Résistance du convoi en livres par tonne.	Rampe : pieds par mille.	Résistance en livres par tonne.	Rampe: pieds per mille.	Résistance du convoi en livres par tonne.
A niveau.	8.	The state of the s	All St.	" And the second of the second	
		70 pieds.	34.5	140 pieds.	61.
5 pieds.	9.9	75	36.4	145 "	62.9
10 "	11.8	80 "	38.3	150	64.8
15 "	13.7		40.2	155 "	66.6
20 "	15.6	90 4	42.1	160 "	68.2
25 "	17.5	95 "	44.	165	70.5
30 "	19.4	100 "	45.9	170 "	72.3
. 35 "	21.2	105	47.7	175	74.2
40 "	23.1	110 "	49.6	180	76.
45 "	25.0	1115 "	51.5	185 "	78,1
50 "	26.9	120 "	53.4	190 "	79.9
55 **	28.8	125 "	55.3	195 "	81.8
60 "	30.7	130 %	57.	200 11	83.7
65 "	32.6	135	59.1	- District Will - Josh W	0 T. # -

Règle IV.—Pour trouver la résistance d'un convoi sur une rampe montante, multiplies l'élévation en pieds par mille par 0.3787, le produit sera la résistance en livres par tonne de 2000 ivres, en ajoutant 8 pour les frottements.

viteme en notient; le ur les rails; e vent, etc. seul, à une par heure,

tat sera la chine et du és :

egle II;
ez 2; multitender et
machine;
e totale en

les a Pheure

eds. 61. 62.9 64.8 66.6 68.2 70.5 72.3 74.2 76. 78.1 79.9 81.8 63.7

oi sur une mille par e de 2000 Ex.—Quelle sera la résistance totale d'un convoi de 200 tonnes, sur une rampe de 75 pieds par mille ? $200 \times 36,4 = 7280$ livres.

Il faut remarquer en passant que ce n'est pas la pression motrice qui se règle sur la résistance; ce sont, au contraire, les résistan ces de toutes sortes qui croissent par suite de l'accélération de la vitesse, jusqu'à ce qu'elles fassent équilibre à la pression de la vapeur.

Résistances dues à la gravitation

Elévation. 1 sur 100.	charge	E	lévat	tion.	charge	E	léva	tion.	charge
1 sur 100.	0.90	1	sur	40	0.72	1	aur	24	0.50
1 . 50.	0.81	1	44	30	0.64		66	20	0.40
1 " 44.	0.75	1	88	26	0.54	1	66	10	0.25

Puissance dynamique

La prissance dynamique des locomotives est essentiellement variable, suivant la volonté du mécanicien et suivant les besoins du service; son maximum est donc seul intéressant à connaître.

Le maximum de puissance est égal à la force adhésive des roues motrices sur les rails, résultant du poids des roues motrices et de la partie du poids de la machine qu'elles supportent. Si la somme de toutes les résistances d'un convoi est plus grande que la force adhésive, les roues motrices glisseront sur les rails sans faire avancer le train.

La force adhésive est égale au poids que pourrait lever la machine avec une courroie passant sur une poulie d'un diamètre égal aux roues motrices.

Pour trouver la force adhésive :

1. Règle V. Multipliez le carré du diamètre du cylindre par la longueur de la course, puis par la moyenne de la pression au pouce carré, et divisez par le diamètre des roues motrices en pouces, le quotient exprimera la force adhésive.

d....Diamètre du cylindre, en pouces L....Longueur de la course, en pouces

D....Diamètre des roues motrices, en pouces

P.... Pression moyenne en livres au pouce carré.

F....Force adhésive.

$$\mathbf{F} = \frac{\mathbf{d}^{2}\mathbf{LP}}{\mathbf{D}}$$

2. Règle VI, généralement adoptée. La force adhésive est considérée comme égale à à du poids sur les roues motrices, lorsque les rails sont secs et en bon état.

Ex.—Quelle est la force adhésive ou la puissance dynamique d'une locomotive dont le poids sur les roues motrices est de 18 tonnes?

2000 lbs × 18...36000 3600 ÷ 6...6000

F=2000 P

Des principes énoncés dans les règles I, et IV, on déduit la formule suivante :

o'd d

bo

de

le

êtr

cité

9 à

ave

U

pou

rier

pais lier

L

L

men

men

mou

L

16

en d

Cett

teni

 $N = \frac{F}{G + R} = P$

G....Résistance de la gravité.
R....Résistance due à la vitesse.
F....Force adhésive, ou de traction.
P....Poids de la machine et du tender.

N.... Nombre de tonnes traînées.

Ex.—Quel est le nombre de tonnes que peut traîner une locomotive ayant, avec son tender, un poids de 30 tonnes? Diamètre du cylindre 16 pouces, course 24 pouces, diamètre des roues motrices 5 pieds, pression moyenne de vapeur 100 livres, sur une rampe de 75 pieds par mille, avec une vitesse de 20 milles à l'heure.

G==28.4

R=10.34+50 pour cent pour courbes à petits rayons.

F=10 240 livres

P=30 tonnes

N=x, nombre de tonnes traînées.

La chaudière d'une locomotive se divise en trois parties distinctes : la boîte à feu, la partie cylindrique, la boîte à fumée.

Le corps de la chaudière est en acier ou en fer de première qualité, la tôle ayant de § à ½ pouce d'épaisseur, rivetée avec des rivets de ‡ de pouce, à 1 pouce ‡ de distance de centre en centre.

L'intérieur de la boîte à feu varie en épaisseur de fa à 1 de pouce; lorsqu'on fait usage de cuivre, l'épaisseur est de à à pouce. La forme du fourneau est rectangulaire, et le ciel du fourneau est supporté par des barres transversales avec des boulons d'un pouce de diamètre, placés à 4 à 5 pouces de distance.

lons d'un pouce de diamètre, placés à 4\frac{1}{4} à 5 pouces de distance.

Les barres sont généralement par paires, d'un pouce d'épaisseur sur 4 pouces de hauteur au centre, et 3 pouces \frac{1}{4} à chaque bout, où elles sont soudées, et formées de manière à porter sur les feuilles verticales des côtés, en laissant un espace de 1 pouce \frac{1}{2} entre les barres et le dessus du fourneau, avec une rondelle d'épaisseur à chaque boulon, pour faciliter la circulation de l'eau.

L'espace alloué pour l'eau autour du fourneau est de 3 pouces; les parties planes sont supportées par des étais filetés de 3 de pouce de diamètre, à une distance de 4 pouces. Les tubes eccu-

pent environ les & de la partie cylindrique.

La boîte à fumée est à l'avant, et occupe environ 38 pouces en

longueur.

Des trous de nettoyage sont ménagés à chaque coin de la boîte à feu; dans les dernières constructions, ces trous sont de forme ovale, 3½ × 2½ pouces; il est aussi nécessaire qu'il y ait un trou de nettoyage en avant, au bas de la partie cylindrique de la chandière.

A l'intérieur de la chaudière, il y a aussi 8 étais de bout en bout, d'un pouce de diamètre, arrêtés à une cornière ou passant au dehors avec un écrou ; de plus 12 autres étais entre les barres

transversales et le haut de la chaudière.

Le dôme de prise de vapeur est placé sur le centre, au-dessus de la boîte à feu, avec 8 étais de 3 de pouce entre les barres transversales et les côtés du dôme; à l'intérieur du dôme se trouve le régulateur; le meilleur est celui de Morse, ou valve à équilibre.

Tender

Le tender doit être aussi grand que possible, sa capacité doit

être de 125 gallons par pouce de diamètre du cylindre.

Pour une machine dont le cylindre est de 16 pouces, la capacité sera $16 \times 125 = 2200$ gallon. Le poids des tenders varie de 9 à 11 tonnes.

En Amérique, les roues motrices sont généralement en fonte, avec raies creuses et bandages d'acier, tandis qu'en Europe, généralement les roues sont forgées.

Excentriques

Une locomotive a deux excentriques pour chaque cylindre, un pour le mouvement à l'avant, et un pour le mouvement à l'arrière.

L'excentrique est en fonte, et a de 2 pouces à 2 pouces à d'épaisseur : en Amérique, le collier est en fonte ; en Europe, le collier est en fer double de bronze.

Le mouvement de l'excentrique est trausmis au tiroir directement ou indirectement ; le mouvement est transmis indirectement au tiroir par un arbre de transmission, tandis qu'avec un

mouvement direct, cet arbre n'est point nécessaire.

Coulisse de changement de marche

L'application des coulisses de changement de marche se divise en deux classes.

lère classe. Coulisse stationnaire avec coulisseau mobile.

2ème classe. Coulisse mobile avec coulisseau stationaire. Cette dernière est celle qui est le plus en usage en Amérique, et la seule qui doivent nous occuper.

Avec la coulisse mobile, le mouvement du tiroir est variable a volonté, c'est par ce moyen (un peu défectueux) que l'on peut ob-

tenir la quantité de détente nécessaire à l'économie.

er une loco-? Diamètre e des roues

res, sur une

20 milles à

déduit la

yons.

environ

parties dis-à fumée. ie première tée avec des re en centre. e 🐴 à 💑 de est de da da le ciel du vec des boule distance. ace d'épaisà chaque à porter sur le 1 pouce ; ondelle d'éde l'eau. e 3 pouces; etés de 7 de

tubes occu-

Pour qu'on puisse faire usage de la coulisse mobile pour la détente, il faut, lans la construction, dévier un peu du principe, surtout dans la longueur du rayon de la courbe, en vue d'obtenir une égale distribution de vapeur à chaque bout du cylindre.

La détente s'obtient en rapprochant le coulisseau du centre de la coulisse, ce qui diminue la course du tiroir. Ce rapprochement du coulisseau s'obtient par le moyen du levier à cliquetage, en le rapprochant du milieu de l'arc du secteur : ce levier est celui dont on se sert pour renverser le mouvement.

Il résulte de cette opération un inconvénient, celui d'augmenter l'avance à contre-vapeur, et de causer une plus grande compression, au point d'être préjudiciable avec un tiroir qui aurait

un fort recouvrement.

Comme on a pu le voir dans un article précédent, la différence des points d'interception à chaque bout du cylindre est due à la longueur de la bielle, mais, dans la locomotive, on est parvenu à régulariser la distribution de la vapeur d'une manière satisfainante, en modifiant la coulisse, limitant le recouvrement, et surtout dans la position de point de suspension de la coulisse sur l'étrier ; c'est ce point qui a la plus grande influence sur l'égale

distribution de la vapeur.

La modification de la coulisse consiste dans sa courbe, dont le rayon est plus court que la distance du centre de la coulisse au centre de l'axe des roues motrices; quelques constructeurs ont donné à de pouce de plus que la courbure naturelle. Cette modification a pour but de réduire l'augmentation d'avance à contrevapeur due au rapprochement du coulisseau, vers le centre de la coulisse, pour obtenir la détente voulue ; la position du point de suspension de la coulisse régularise l'égale distribution.

Dans le but de régulariser la distribution avec la détente, quelques constructeurs ont donné au tiroir plus de recouvrement extérieur à un bout qu'à l'autre. Cela n'est pas nécessaire, car la position du point de suspension surmonte cette difficulté.

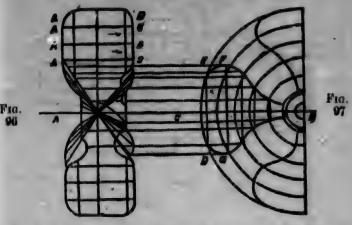
Il est impossible de déterminer ici ce point si essentiel, sans donner tous les détails de la machine ; impossible également de donner des règles, car la position de ce point dépend de la quantité de recouvrement du tiroir, de sa course, de la longueur des tiges de l'excentrique, et des articulations; cependant on peut dire que oe point varie de à à de pouce en arrière du centre de la coulisse, ou vers les roues motrices.

Mouvement latéral alloué sur les portées des essieux :

Roues de l'avant..... pouce Roues motrices de l'avant.... de pouce Roues motrices de l'arrière 4 de pouce

Diamètre des Roues

Chars à passagers 33 à 42 pouces Chars à marchandises.... 33 pouces Truc à l'avant des machines.... 20 à 24 pouces. Les projections d'une nélice de bateau



Les deux figures que nous donnons ici montrent l'hélice propulsive des bateaux en deux sens différents : à gauche, c'est la projection de l'hélice sur un plan vertical mené parallèlement à l'axe longitudinal du bateau ; à droite, c'est la projection d'une moitié de l'hélice sur un plan vertical mené perpendiculairement à l'axe longitudinal du bateau.

Les lignes auxiliaires aident à voir la correspondance des diverses parties des deux figures.

La seconde figure montre qu'il a'agit ici d'une hélice à 4 ailes ces 4 ailes sont les éléments ou fragments de 4 hélices semblables montées sur un même axe, et équidistantes entre elles.

"Ce n'est que par tâtonnement que l'on a pu déterminer les dimensions de l'hélice de manière à donner le résultat le plus "avantageux. En général, quand on augmente la surface de "l'hélice, ou diminue le recul, mais le frottement augmente; et "il est indispensable de consulter l'expérience pour obtenir les proportions les plus favorables." (Sonner, Dictionnaire des mathématiques appliquées.)

Dans des expériences faites avec le vapeur à hélice Napoléon, de la marine française, on a trouvé que, le travail utile étant représenté par 1, le travail nécessaire pour mettre l'eau en mouvement est 0,190, et le travail consommé par le frottement de l'eau 0,296, d'où résulte un travail de 1,486 fourni par le moteur.

Sur 100 unités de travail produites par le moteur, il y en a donc près de 13 absorbées par le travail de recul ou le mouvement de l'eau, et 20 consommées par le frottement; le reste 67 représente le travail utilisé.

il d'augmengrande comr qui aurait la différence

pour la délu principe, ue d'obtenir glindre. lu centre de prochement uetage, en le st celui dont

est due à la st parvenu à ière satisfaiment, et surcoulisse sur e sur l'égale

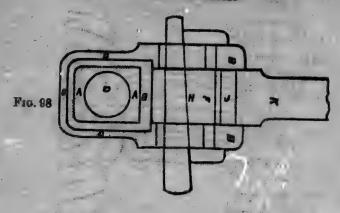
urbe, dont le la coulisse au tructeurs ont Cette modince à contrecentre de la du point de ion.

la détente, ecouvrement ssaire, car la culté. ssentiel, sans

igalement de i de la quanlongueur des lant on peut du centre de

ax :

Tête de Bielle.



Fra. 99



D=Diamètre de la portée en pouces.

A=,1D+.15	G=.35 D+.15
B=D+.14 A	H=D
C = .3 D + .08	J=.5 D+.4
E. = .33 D+.06	
F. = .37 D+.12	

Epaisseur de la clavette = .2 D+.06.

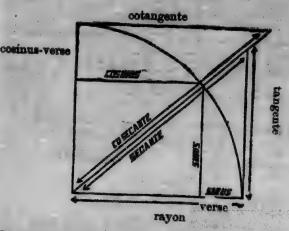
Conicité de la clavette : 1 dans 16.

TRIGONOMETRIE

La Trigonométrie est l'art de mesurer les triangles. Nous avons cru nécessaire d'insérer ici ce qui suit, comme aide-mémoire pour la solution des problèmes les plus fréque : ts dans la pratique des artisens.

La figure suivante sert à faire connaître les termes en usage dans la trigonométrie.

Frg. 100



Le complément d'un angle est la différence de cet angle à 90 degrés.

Le supplément d'un angle est la différence de cet angle à 180 degrée.

Equivalents trigonométriques

Le rayon égale 1, c'est-à-dire que l'on est censé prendre le rayon comme unité pour mesurer les diverses lignes de la figure.

La racine carrée de 1 moins le carré du ainus égale le cosinus.

VI—sin²—cosinus

Le sinus divisé par la tangente égale le cosinus sinus × cotangente = cosinus sinus ÷ cosinus = tangente cosinus ÷ sinus = cotangente cosinus + cotangente = sinus

cosinus + cotangente = sinus tangente + sinut = sécante tangente + sécante = sinus tangente × cotangente = 1

1 + cotangente = tangente
1 + sinus = cosecante

1 + coscoante = sinus 1 + sécante = cosinus 1 + tangenta = cotangente Rayon = cosinus = sinus verse Rayon = sinus = cosinus verse

Pour un rayon quelconque, la longueur absolue d'un arc égale le nombre de degrés × 0,017 453 du rayon.

Si le rayon est pris comme unité, on a :

Arc de 1 degré 0,017 453 29 Arc de 1 minute 0,000 290 88 Arc de 1 seconde 0,000 004 848

Nombre de degrés dans un arc dont la longueur est égale au rayon 57° 295 779 5

La dem'i-circonférence, ou $\pi = 3,14159265358979$

Logarithme den 0,497 149 9

$\pi \div \sqrt{2} = 2.2214415$	$\pi \times \sqrt{2} = 4,442.88$
√2÷ ²² 0,450 158 2	π²=9,869 604 4
$\sqrt{1\pi}=1,253.3$	$1 \div \pi^{9} = 0,101 \ 321 \ 2$
$1 \div \pi = 0.3183099$	$\sqrt{\pi} = 1,7724538$
$2 \div \pi = 0,636 619 77$	$1 - \sqrt{\pi} = 0,564 189,6$
$3 \div \pi = 0,954 929 66$	iπ = 1,570 796 3
360 ÷ 70 = 114,591 56	iπ=1,047 197 5
$\sqrt{2 \div \pi} = 0,797 884.6$	$\pi \div 360 = 0.00872664$

Nota. Lorsqu'on prend le rayon comme unité, la demi-circonférence est regardée comme égale à 3,1416; cette valeur approximative suffit pour les calculs pratiques, puisqu'elle permet, avec des données de cinq chiffres, d'obtenir aussi des récultation de cinq chiffres. SINUS, COSINUS, etc., NATURELS

n arc égale

est égale au

12 88

304 4

321 2

53 8

89,6

96 3

97 5

008 726 64

demi-circonleur approxiello permet, les recultats de zero d 45 degrés, minez les titres du hant)

	Cosverses	Conécantes	Tangentes	Cotangentes	Sécantes	Sin-verses	Cosinus	
8		Infinie	_	Infinie		0.000		8
19		57.298 6	-	57.289 9		1 000		8
		28.653 7	-	28.636 2		9 000		88
		19.107 3	-	19.081	ш	.001 8		8
		14.335 5	-	14.300 6	_	. 005 4		88
		11.473 7	-	11,430 0		0.003 8		28
		9.5143		9.514 3		.006 4		25
_	.878 13	8.206 5	.122 78	8.144 3	1.007 75	.007 4	.992 54	8
139 17		7.185 2	-	7.115 3		.000 7		8
		6.392 4		6.313 7	-	.012 3		8
-		5.758 7	-	5.671 2	-	1.015 1		8
		5.240 8		6.144 5	_	.018 3		2
		4.809 7	_	4.704 6	-	.021 8		78
		4,445 4	-	4.331 4	-	.025 6		7
-		4.133 5	-	4.010 7	-	7 620.		26
		3.863 7	-	3.732 0		0.034 0		75
-		3.627 9		3.487 4	-	.038 7		7.
3	.707 62	3.420 6	J. 305 73	3.270 8	-	.043 6		25
Cosinus	Ginne-worm	Cónentos	Cotangentes	Tancentes	Conécentes	Cosinus-	Sinus	Degrés

(De 45 à 90 degrés, suivez les titres du bas

SINUS, COSINUS, etc., NATURELS

(De zero d 45 degres, swives les titres du haus)

Degrée	Sinns	Cos. For ses	Cosécantes	Tangentes	Cotangentes	Sécantes	Sinversea	Cosinus	
81	.309 01	86	3.5360		2 077 6		7 O O		
18	.325 56	43	3.071.5		0 000		2040		21
8	0,342 02	26	2.923 8		9 747 4		* 600	-	77
22	.368 36	83	2.790 4		9.69K		2000		22
81	.374 60	38	2.669 4		2.475.0		* 6		200
23	.390 73	8	2.559 3		2355 8		0 10 0 M		000
75	.406 73	88	2,458 5		2.246 0		* 670		70
8	0.422 61	0.577 38	2.366 2	0.466 30	2.144 5	1,103 37	0.003 K		8 4
3	.438 37	62	2.281 1		2.050 3		101 2		3 2
52	453 86	8	2.202 6		1.962 6		108.0		3 &
38	.469 47	25	2.130 0		1.880 7		1170		3 &
9 8	28.48	19	2.062 6		1.804 0		125.3		3 5
35	0,000,0	38	2,000 0		1.732 0		0.133 9	-	: 2
100	50 GIG.	38	1.941 6		1.664 2		.1428		200
200	16 620.	98	1.887 0		1.600 3		151 9	_	
33	50 APO.	200	1.836 C		* 1.539 8		161.3	-	3 6
\$ 2	SI AGG.	3	1.788 2		1.482 5		170 9		3 %
3	0.573 57	2	1.743 4		1.428 1		0.180 8	0.819 15	3 18
	Cosinus	Sinus-verses	Sécantes	Cotang entes	Tangentes	Confcanter	Cosinus-	Sinus	Degrés
					-1		-		

(De 45 à 90 degrés, suivez les titres du bas)

SINUS, COSINUS, etc., NATURELS

Degree	
Sinus	
Cosinus	
Concounter	(n bas)
Tangentes	region titres d
Cotang entes	M. James allin
Sécantes	my to 1 m down
Sinus-verses	
Cosinus	

(De 45 à 90 degrée, suivez les titres du bas)

SINUS, COSINUS, etc., NATURELS

(De zero à 15 degrés, suivez les titres du haut)

36 37 38 38 38 315 38 30 39	1		17	0	0				
		419.91	1.701 3		1.3763	1.236 06	.190 9	_	75
		.398 18	1.661 6	.753 55	1.327 0	1,252 13	.201 3	.798 63	23
			1.624 2	-	1.2799		6 112.	_	25
			1.589 0		1.234 8		.222 8		2
0			1.555 7		1.1917		0.233 9		2
			1.524 2		1.1503		.2452		49
	_		1 494 4		1.1106		.2568		48
			1.466 2		1.0723		.268 6		47
			1,439 5		1.035 5		.280 6		94
-	107 10	0.292 89	1.414 2	_	1.000 0		0.2928		3
0	Cosinus	Sinus verses	Sécantes	Cotangentes	Tangentes	Cosécantes	Cosinus- verses	Sinus	Degrés

(De 45 à 90 degrés, suivez les titres du bas)

Triangles rectangles



AB.... Hypoténuse.

. Perpendiculaire.

$$\sqrt{(Hyp. + Perp.) \times (Hyp. - (Perp.))} = Base.$$

Pinus A=BC +AB Cosinus A = AC+AB

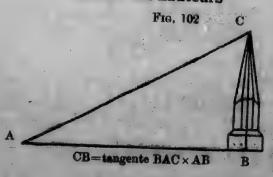
Tangente A = BC + AC Cotangente A = AC+BC

Sécante A=AB+AC Cosécante A=AB÷BC

AB-AC AB-BC Sinus-verse A =-Cosinus verse A=

BC=AB cosin B AB AC=AB sinus B AB=BC sécante B

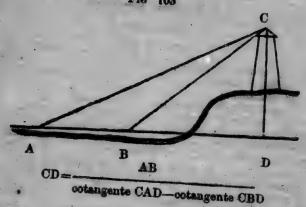
Mesure des hauteurs



H et D

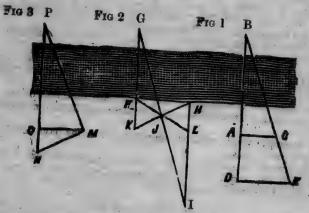
man

Fra 103



Mesure des distances inaccessibles

Fra 104



Lians le cas de la figure 1, relevez les distances AC et DE, faisant le même angle avec BD.

$$AB = \frac{AC \times AD}{DE - AC}$$

Dans le cas de la figure 2, prenez deux points quelconques H et K; joignez-les par une ligne droite, et divisez cette ligne en deux parties égales, en J; faites JL=JF; par les points H et L menez la droite HI; la ligne GJ prolongée coupe HI, et la distance IJ est égale à FG.

Dans le cas de la figure 3, élevez OM perpendiculaire à OP, et manes MN à angle droit avec MP; alors

MO'+ON=OP

Frg. 101

culalre:

+ AB AC+BC B÷BC AB-BC

AB B

Renseignements

Chronologie

pour l'an 1885.

De la Création du monde (Bénédictins)	
De la période Julienne	ı
De l'Ere chrétienne	
De la Déconverte de l'Amérique 394	
De la Découverte du Canada 352	
Invention des moulins à farine,	
Découverte du verre,	
Invention du thermomètre et du baromètre,	

L'année se divise en douze mois, et comprend 365 jours.

Un mois de calendrier varie de 28 à 31 jours.

Le mois de la Lune est de 29 jours 12 heures 44 minutes 2 secondes et 9 dixièmes de seconde.

L'anuée solaire est de 365,242 216 6 jours moyens, ou 365

ni

le

to

me

lett

con

cve

le c

non

vell

ann

d'or

R

le re

sera

(188)

Li

mier

jours 5 heures 48 minutes et 47,513 secondes.

L'année bissextile est comptée de 366 jours; par suite, la moyenne de l'année julienne est de 365,25 jours, ce qui fait un excédent de jour 0,007 783 4 sur la durée réelle, ou 1 jour dans 128 ans 478 millièmes, ou 3 jours en 100 ans.

En 1582, les computations de l'année julienne, comptées de puis le Concile de Nicée, tenu l'an 325, donnaient une erreur de 10 jours ; en conséquence, par ordre du Pape Grégoire XIII, dix jours furent supprimés, et le 5 octobre 1582 fut considéré comme le 15.

L'erreur, par la computation julienne, est de 0,00776 jour, ou près de 1 jour dans 128,478 ans, ou de 3 jours 113 millièmes en 400 ans.

Le calendrier Grégorien est adopté par tous les pays chrétiens,

excepté par la Russie.

L'erreur par le calendrier Grégorien est de 2835 dix-millionnèmes par an, ce qui ferait 1 jour en 3527 ans; on ne comptera pas comme bissextile l'année 4000.

Lettre dominicale

La lettre dominicale ou lettre du dimanche, est une des sept premières lettres de l'alphabet, et son usage est de déterminer le jour de la semaine correspondant à une date donnée.

jour de la semaine correspondant à une date donnée.

Dans le calendrier ecclésiastique, on place la lettre A au premier de Janvier, B au second, et ainsi de suite, jusqu'à la septième lettre; la lettre qui se trouve vis-à-vis le premier dimanche se retrouve vis-à-vis de tous les Dimanches de l'année.

Dans l'année ecclésiestique, le jour ajouté à l'année bissextile est censé intercalé après le 23 février; alors le 24 et le 25 ont la même lettre, et la lettre dominicale recule d'un jour.

Dans l'Année civile ce n'est qu'à la fin de lévrier que le jour est ajouté, et le changement de lettre Dominicale a lieu le ler mars.

Pour trouver la lettre dominicale

Règle.—Le siècle étant donné, diviser les siècles et les année séparément par 4, et les années par 7; multipliez les restes respectifs par 2, 2 et 4; ajoutez l à la somme de ces produits, et divisez cette somme par 7, le reste sera le nombre correspondant à la lettre dominicale cherchée; s'il n'y a pas de reste, la lettr sera G.

Ex.—Quelle sera la lettre dominicale pour l'année 1942?

Siècles 19-4-4 avec 3 pour reste ;

31ed a vec 2 pour reste; $42 \div 4 = 10$ avec 2 pour reste; $42 \div 7 = 6$, avec 0 pour reste. Donc les restes sont 3, 2, 6. Alors $3 \times 2 = 6$; $2 \times 2 = 4$; 0×4 0 6 + 4 + 0 + 1 = 11

11+7=1, avec 4 pour reste. and set the section is

Ce nombre 4 correspond à la lettre D, qui sera la lettre do ninicale en 1942.

L'année bissextile a deux lettres dominicales : l'une sert avant

le jour intercalé, et l'autre après.

Le cycle dominical est une période de 400 ans, amenant le retour des mêmes lettres dominicales et des mêmes jours de la semaine pour l'année.

Cycle Solaire

Le cycle solaire est une période de 28 ans, ramenant les mêmes lettres dominicales aux même dates des mois. On a commencé à compter le cycle solaire à la 9e année avant notre ère.

Règle.—Pour trouver le rang d'une année quelconque dans le cycle solaire, ajoutez 9 au millésime de l'année, et divisez par 28; le quotient sera le nombre de cycles complets, et le reste sera le nombre d'années déjà comptées du cycle courant.

Cycle lunaire et nombre d'Or

Le cycle lunaire est une période de 19 ans, ramenant les nouvelles lunes aux mêmes jours de l'année.

L'année première de notre ère a été en même temps la première

année d'un cycle lunaire.

Le Nombre d'or d'une année n'est autre chose que le numéro

d'ordre de cette année dans le cycle lunaire courant.

Règle. -- Ajoutez l'au millésime de l'année, et divisez par 19; le reste sera le nombre d'or; s'il n'y a pas de reste le nombre d'or sera 19.

Ex. Quel est le nombre d'or pour l'année 1893? (1883+1)÷19=99, avec le reste 3, qui est le nombre d'or.

Epacte

L'Epacte est un nombre qui représente l'âge de la Lune au premier de Janvier.

minutes 2 se-

par suite, la ce qui fait un u l jour dans

, comptées de une erreur de joire XIII, dix psidéré comme

00776 jour, ou illièmes en 400

mys chrétiens,

n ne comptera

une des sept déterminer le

tre A au presqu'à la sepremier diman-'année.

ée bissextile et le 25 out la

r que le jour lieu le ler

Pour trouver l'Epacte :

Rèsie. - Multipliez par 11 le nombre d'or moins 1, et divises le résultat par 30 ; le reste de la division est égal à l'épacte de l'année,

P

Epacte.

0

1

2

3

10

11

12

13

14 15

le pr elle c cun d 3268. 651 No par 1 l'anne

Règmois, tant o Lune. Not lorsqu

Ex. Quelle est l'épacte de l'année 1883?

3-1=2, et $2\times 11=22$; l'Epacte est 22, car ce nombre est au-dessous de 30, et ne peut être divisé par 30.

Indication Romaine

L'indiction romaine est une période de 15 ans dont les Romains se servaient, à l'occasion d'un impôt extraordinaire. L'an 14 de l'ère chrétienne était la première d'un cycle d'indiction.

Pour trouver l'indiction Romaine :

Règle.—Ajoutez 3 au millésime de l'année donnée, et divisez par

15 ; le reste sera l'indiction ; s'il n'y a pas de reste l'indiction sera 15. Le nombre de direction est le nombre de jours après le 21 Mars qu'est le Dimanche de Pâques; si la Lune prend son plein le Dimanche, le Dimanche suivant est le jour de Pâques, on s'en assure en ajoutant au 21 Mars, le nombre de direction. Pour Mars, le nombre + 21, ou pour Avril le nombre - 10.

Ex, Si le nombre de direction pour Mars est 4, on dit alors 21 + 4=25. Paques est le 25 mars.

Si le nombre de direction est 19 pour mars, on dit: 21 + 19 = 40: 40 -31 = 9. Paques est le 9 d'avril.

Si le nombre est 19 pour avril, on dit: 19-10=9. 9 avril.

La lunaison où tombe le jour de Pâques est appelée lune pascale.

Tableau Perpétuel

Pour trouver le nombre de direction, étant données la lettre Dominicale et l'épacte.

9		Let	tre]	Dom	inica	le.		5		Let	tre I	omi	nical	le.	
Epacte.	A	В	С	D	E	F	G	Epacte.	A	B	C	D 	E	F	G
0	26 26	27 27	28 28	29 29	30 23	24 24	25 25	15 16	12	13 13	14 14	15	9	10 10	111
2 3 4	26 26 26	27 27 20	28 21 21	22 22 22	23 23 23	24 24 24	25 25 25	17 18 19	12 12 5	13 6 6	7777	8 8 8	9 9	10 10 10	111
5 6 7	19 19 19	20 20 20	21 21 21	22 22 22	23 23 23	24 24 17	25 18 18	20 21 22	5 5 5	6 6	777	8 8	9 9 2	10 3 3	
8 9 10	19 19 19	20 20 20	21 21 14	15 15	16 16 16	17 17 17	18 18 18	23 24 25	5 33 33	6 34 34	35 35	29 29	30 30	30 30	3
11 12 13	19 12 12	13 13 13	14 14 14	15 15 15	16 16 16	17 17 17	18 18 11	26 27 28	33 33 26	34 27 27	28 28 28	29 29 29	30 30 30	30 30 30	02 62 62 6
14	12	13	14	15	16	10	ii	29	26 26	27	28	29	30	30	9 04

Table Perpetuelle

Pour trouver le jour de Paques, étant données la lettre Dominicale et l'épacte.

9		Le	ttre!	Dom	inica	le.		اغا		Let	tre l	Domi	nica	le.	
Epacte.	Å	В	C	D	È	F	G	Epacte.	A	В	C	D	E	F	G
-				d.											
	Av.	Av.	Av.	Av.	Av.	Av.	Av.								
0	16	17	18	19	20	14	15	- 21	. i 53	E 1 300	20.60	Ms	00	-	١.
1	16	17	18	19	13	14	15	16	2	3	4	29	30	31	
2	16	17	18	12	13	14	15	17	2	3 Ma	Ms 28	29	80	81	1
3	16	17	111	12	13	14	15	18	2	27	28	29	30	31	1
								1	Ms						
4	16	10	11	12	13	14	15	19		27	28	29	30	31	1
		1 111	-	1.1		1			S5	200		1			Ms
.5	9	10	11	12	13	14	15	20	26	27	28	29	30	31	25
6	9	10	11	12	13	14	8	21	26	27	28	29	30	24	25
7	9	10	11	12	13	7	8	22	26	27	28	29	23	24	25
8	9	10	11	12	6	7	8	23	26	27	28	22	23	24	25
5 6 7 8 9	9	10	11	5	6	7	8	1	Av	Av	Av	Av	Av	Av	Av
10		10	4	5	6	7	8	24	23	24	25	19	20	21	22
11		3	4	5	6	1	8	25		24	25	19	20	21	22
12		3	4	5	6	7	8	26		24	25	19	20	21	22
13		3	4	5	6	7	1	27	23	17	18	19	20	21	22
	1,000			1	1 :	Ms	11	1		15. V	31	·	1	1 . 3	100
14	2	3	4	5	6	31	1	28	16	17	18	19	20	21	22
	1:A		1	1	Ms										
15	2	3	4	5	30	31	1	29	16	17	18	19	20	21	15

La Période Julienne est un cycle de 7980 ans; ce nombre est le produit des cycles lunaire, solaire et d'indiction (19 × 28 × 15); elle commence l'an 4713 avant l'ère chrétienne, lre année de chacun des trois cycles; cet accord ne se reproduira qu'en l'année 3268.

6513+(l'année donnée-1800)=l'année de la période julienne.

Nota. Le chiffre de l'année julienne étant divisé séparément par 19, 28, 15, les restes de ces divisions sont les numéros de l'année dans les cycles lunaire, solaire, et d'indiction romaine.

Pour trouver l'âge de la Lune

Règle.—A la date du jour, ajoutez l'épacte et le nombre du mois, soustrayez du résultat 29 jours 12 heures et 44 minutes, autant de fois que la somme le permet; le reste sera l'âge de la Lune.

Nota. Cette règle n'est qu'approximative, et ne s'emploie que lorsque l'âge de la lune n'est pas requis d'une manière précise.

t divisez le

nombre est

les Romains b. L'an 14 ction.

t divisez par ction sera 15. s le 21 Mars son plein le ues, on s'en ction. Pour

dit alors 21 +

: 21 + 19 = 40:

). Pâques le le lune pascale.

s la lettre

ninicale.

ALMANACE

des Epactes et des lettres dominicales, de 1786 à 1902

Années	Jours	Lettre	Epacte	Années	Jours	Lettres] Epacte	Années	Jours	Lettres	Epacte
	Mercr.	A	29		Mardi	В	11		Mardi *	СВ	22
	Jeudi	G	11	1826	Mercr.	A	22		Mercr.	A	3
	Sam. *	FE	22	1827	Jeudi Sam. *	G	1 3		Jeudi	G	14 25
	Lundi	D	3	1329	Dim.	F	al		Vend. Dim. *	F	6
1791		В	25		Lundi	č	6		Lundi	C	17
1792	Jeudi*	AG	6		Mardi	B	17		Mardi	B	28
1793	Vend.	F	17		Jeudi *	AG	28		Mercr.	A	9
	Samedi	E	28		Vend.	F	9		Vend. *	GF	20
	Dim. Mardi *	D	9	1834 1835	Samedi	E	20 1		Samedi	E	12
	Mer.	A	20		Dim Mardi *	CB	12		Dim Lundi	C	23
	Jeudi	G	12	1837		A	23		Mercr.*	BA	4
	Vond.	F	23		Jeudi	G	4		Jeudi	G	15
	Samedi	E	4	1839	Vend.	F	15		Vend.	F	26
	Dim.	D	15	1840	Dim *	ED	26		Samedi	E	7
	Lundi	O	26	1841	Lundi	C	7		L ndi *	DC	18 29
	Mardi Jeudi *	B	7	1842 1843	Mardi Mercr	B	18		Mardi Mercr.	B	11
	Vend.	F	20	1844	Vend. *	GF	4	200	Jeudi	G	22
	Samedi	E	11	1845	Samedi	E			Sam. "	FE	3
	Dim.	D	22		Dim.	D	1 -		Dim.	D	14
	Mardi *	CB	3		Lundi	C	14		Lundi	C	25
	Mercr.	A	14		Mercr.*	BA	25		Mardi	B	6
	Jeudi Vend.	GF	25	1849 1850	Jeudi Vend.	G	17		Jeudi * Vend.	AG F	17 28
	Dim. *	ED	6 17	1851		E	28		Samedi	E	9
	Lundi	C	28	1852		DC	9		Dim.	D	20
	Mardi	B	9	1853	Mardi	B	20	1892	Mardi *	CB	1
	Mercr.	A	20	1854	Mercr	A	1	1	Mercr.	A	12
	Vend.*	GF	1		Jeudi	G	112		Jeudi	G	23
	Samedi	E	12	المستحددة	Sam *	FE	23		Vend	F	15
	Dim Lundi	D	23	1857	Dim. Lundi	D	15		Dim. *	C	26
	Mer *	BA	15		Mardi	B	26	1898		B	7
	Jeudi	G	26		Jeudi *	AG			Mercr.	A	18
	Vend	F	7	1861	Vendr.	F	18		Jeudi	G	29
	Samedi	E	18	-	Samedi	E	29		Vend	F	11
1824	Lundi *	DC	29	1868	Dim.	D	111	1902	Samedi	E	22

ai é

L

Da mana Si suiva

Févri Mar Nove

Cet à une

Ex. née 18 Visdans la ment l

rs	Lettres	Dominicale	Epacte		
di * di di di di di cr. di d	CAGE	BLAT DE BAFEDUAGFEDE BAGFEDE BAFEDE AGFEDE	22 3 14 25 6 17 28 9 20 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 22 11 12 12		
di di di di di di di rdi rdi	* 1	DUSA GFEC BA	1:2:1:2:1:2:1:1:2:1:1:2:1:1:2:1:1:1:1:1	2 3 4 5 6 7 8 9 1	
di 1. * di di di e	. li	GFEDCBAFED	2	23 4 25 6 17 28 9 20 1	
di en li d	*	AGFEC	D	12 23 4 15 20	

18 29 AGF

11

22

Nombre du mois

Janvier Février Mars	j h 0.00 Avril 1.17 Mai 4 Juin	j h 1.16 Juillet 2. 3 Août 3.14 Septem.	j h 4. 2 Octobre 5.13 Novem. 7. 0 Décem.	j h 7.11 8.23 9.10
747.007.0	3,0 4334	o. 14 Cobecut.	1. O Decem.	0.10

Ex.—Quel est l'âge de la Lune le 20 juillet 1883? La date

L'Epacte

Le nombre du mois

16.14 46.2-29.12=16 jours et 14 heures.

Dates du jour de la semaine, déterminées par la table de l'almanach des Epactes, etc., etc.

Si lundi est le jour déterminé par l'année donnée, les dates suivantes seraient celles de tous les lundis de l'année.

Février Mars Novem.	Février * Aout	Mai	Janvier Octobre	Janvier * Avril Juillet	Septem. Décem.	Juin
1	2	3	4	5	6	7
8	9	10	11	12	13	14
15	10	17	18	19	20	21
22	23	24	25	26	27	28
29	30	31	janvier e	Dans les t février	années bi sont pris	ssextiles, dans les

Usage de la table

Cette table sert à trouver le jour de la semaine correspondant à une date donnée de 1786 à 1902.

Ex. Quel était le jour de la semaine le 16 décembre de l'année 1835 ?

Vis-à-vis de 1835, dans la table, nous trouvons dimanche; et dans la table précédente, au-dessous de décembre 13 ; conséquemment le 16 était mercredi.

Superficie et population de la Terre

Divisions	Superficie en milles carrés	Population	Pop. par mille carré
Amérique	. 16 290 000 3 870 000	104 837 000 341 757 000	6,4 88,0
Europe Asie Océanie	. 16 623 000	765 146 000 37 065 000	46,0 8,7
Afrique		202 753 000	17,6
Totaux	. 52 650 000	1 451 558 000	27,5

Les naissances annuelles sont environ de la population, les décès sont presque aussi nombreux, car l'augmentation est lente. On estime le mouvement à une naissance et un décès par seconde.

De race Blanche640 000 000	Payens 676 000 000
De race Rouge 22 000 000	Chrétiens 385 000 000
Mulatres315 000 000	Mahométans 135 000 000
Noirs	Juifs 7 000 000

Les 385 000 000 de chrétiens se divisent comme suit :

Eglise de Rome...220 000 000 Protestants..... 88 000 000 Grecs et autres... 77 000 000

Capacité des principales églises

carrés pour chaque personne
00 St-Jean de Latran22 900
30 Notre-Dame, à Paris21 000
00 Cathédrale de Pise 13 000
00 St-Etienne, à Vienne12 400
00 St-Dominique à Bologne 12 000
00 St-Pierre
00 Cathédrale de Sienne 11 000
00 St-Marc à Venise 7 000

Longueur des Ponts

Ponts	Pieds	Ponts	Pieds	Ponts	Pieds
Avignon Badajoz Belfast Blackfrias Boston	1874 2500 995	Lyon	1560 1050 996	Potomac Riga Strasbourg Vauxhall Westmix yter	5300 2600 3390 860 1223

Brita Conv Mena

Mer H
'' Ad
La Ma
D. de (
Est du

Côted'

L'Oce L'Oce

Flouv

Danube Guadian Pô..... Rhin... Rhône ... Seine ... Viatule .

Asie.

Volga. .

Amour. Euphrate Gange Hang-Ho Liang

Longueur entre les Piliers

Britania Conway Menai	400	Chûte Niaga- ra, Niagara	1000	Schulkill 340 Southwark 240
	-	Augenstown !	1040	Southwark 240 Wheeling 1010
4	-		17 1 4	The state of the s

Profondeur de la Mer

I'm China a	-		*O 16% TK	rer	
Lieux	Pieds	Lieux	Pieds	Lieux	Pieds
Mer Baltique "Adriatiq. La Manche D. de Gibral. Est du "Côted'Espag.	130 300 100 3000 6000	Ouest du Cap de B. Espér O.de Ste Hél. de Tortuga à Cuba Golfe Floride Cap "	16000 27000 4200	C. Carnaveral C. Charleston Cap Hatteras Cap Henry Sand Hock G.St-Laurent	2400
· ·		Profes 2		1	

Profondeur

L'Océan Atlantique est estimé 28 000 pieds. L'Océan Pacifique "29 000 "

erre

Pop. par mille carré

6,4

88,0 46,0 8,7 17,6

27,5 pulation, les tion est lente. décès par se-

676 000 000 385 000 000 135 000 000 7 000 000

ne suit :

Longueur des Fleuves

person		Fleuves	Milles	Fleuve	Milles	Fleuves	Milles
isogne	TANKS WALL	Europe Danube Guadiana P6 Rhin Rhin Seins Vistule Volga	420 840 510 450 700	Iénissei et Selenga Afrique. Gambie Niger Nil Amérique N.	1000 2400	Ohio et Allegany Riv. Rouge. Brave. St-Laurent Susquehanna Tennessée Saskatché wan-Neison	1480 1520 2300 1450 620 790
]	Pieds	Asie.		Arkansas	20/0	Imérique Sud	
g	5300 2600 3390	ange ang-Ho iang	1900 R 1850 L 8040 M 3290 M	Ansas A Platte lackenzie lississipi. lissouri et	1100 E 1400 M 850 On 800 Ri 350 Ri	o Madeira. 2 Negro 1	400 520 900 600 706 300 650

Hauteur des chutes et des cascades.

Localités	Pieda	Lacalités	Pieds	Localités	Pieds
Arve, Savoie Cascade, Alpes Cataractes du Nil Mohawk	2400 40	Missouri Montmorency.	80 94 250	Passaie Potomac Ruban, Vallée de Yosemite. Vall. de Yosem	74 3300

Les grands lacs de l'Amérique du Nord

Noma	Lon- gueur milles	Largeur milles	deur	Hauteur au dessus de la mer pieds	milles carrés
Ontario	180	65	500	282	6000
Erié	250	80	200	555	6000
Huron	200	160	120	574	20000
Michigan	360	109	900	587	20000
Supérieur	355	160	998	627	32000

Superficie des océans et des mers

Océana ou	mers	Milles carrés	Océans ou mers	Milles carrés
Antarctique Arctique Atlantique Baltique Mer noire	A	4 250 000 88 600 000	Méditerran. Pacifique	160 000 26 300 000 10 000 000 67 600 000

Poids des hommes et des femmes

Le moyenne des poids de 20 000 hommes et femmes, pesés Boston en 1864, était : Pour les hommes 141 livres } ; Pour les femmes 124 livres } .

Mosc St-Iv Vienn Roue Olmu West Bourd

Hôtel

No 6. Long

Calibre 3d

Un c loup, 20 phant 4 un pour lièvres,

A un la mêm Les c 800 deg L'épa

> Dar Dar Dar Dan

Poids des cloches

Pieds 74 74

mite. 3300 2600

milles

CATTÉS

Milles

Carrés

160 000

26 300 000 10 000 000

67 600 000

osem

rd

11

118

er

a. Cloches	livres	Cloches	livre
Moscou, Russie 8t-Ivan, Moscou Vienne, Autriche Rouen, France Olmutz, Bohême Westminster, Anglet Bourdon de Montréal Hôtel de ville NY.	127 830 40 200 40 000 40 000 30 350 28 560	Alarme pour feu. NY. Oxford, Angleterre St-Pierre, Rome St-Paul, Angleterre Linden, Allemagne Lewiston, Maine Worcester, Angleterre York.	21 612 18 000 18 000 11 470 10 854 10 233 6 600 6 384

Longueur du clou à cheval

No	5	11	poncel No	7	.17	nonce No	9	21 pc	1100
No	6	14	" No	8	.2	pouce No	10	.21	6

Longueur des clous ordinaires, et nombre par livre

Cali- bre	Long.	Nomb.	Calibre	Long.	Nomb.	Cali- bre	Long.	Nomb.
3d 4 5	Pouc.	420 270 220	6d 8 10	Pouc. 2 21 3	175 100 65	20d 30 40	Pouc. 34 4 44	52 24 20

Ages des Animaux

Un chameau vit 100 ans; un ours, un chevreuil, une vache, un loup, 20 ans; un cheval 30; un marsouin 30; un lion 79; un éléphant 400; une tortue 100; un rhinocéros 20; un mouton 10; un pourceau 20; un cygne 300; une baleine estimée à 1000; les lièvres, lapins et écureuils 7 ans.

A une profondeur de 45 pieds dans la terre, la température est la même toute l'année.

Les corps solides deviennent lumineux à une température d 800 degrés. L'épaisseur d'une feuille d'or est la 280 000e d'un pouce.

Viteese du Son

Dans-l'air 1	142 pieds pe	r seconde
Dans l'eau	708 ***	66
Dans le fer 17	500 #	. 44
Dans le cuivre 10	378 "	66
Dans le bois 12		pieds

Distance à laquelle se fait entendre

	Pieds	Mille
La voix dans un air calme	480	0.087
Un porte-voix avec un vent léger	15 840	3.
Détonation d'un fusil	10 560	2.
Musique d'înstruments en cuivre	15 840	3.
Forte canonade	575 000	90.

La vitesse de la lumière du soleil est 192 500 milles parseconde. La lumière se répand comme le chaleur : elle s'étend par rayons, et est soumise aux mêmes lois.

Une chandelle de spermacéti de 0.85 pouce de diamètre con-

sume l pouce à l'heure. La différence entre les marées, en moyenne, est de 49 minutes par jour.

Une soie pour le marbre exige 4 force de cheval.

TABLE

des distances en milles auxquelles on peut voir les objets, selon leur hauteur

Hauteur en pieds	Distance en milles	Hauteur en pieds	Distance en milles	Hauteur en pieds	Distance en milles
* 0,582	1	15	5.07	80	11.72
ì	1.31	16	5.24	90	12.43
2	1.85	17	5.4	100	13.1
3	2.27	18	5.56	150	16.05
* 4	2.62	19	5.72	200	18.54
5	2.93	20	5.86	300	22.7
6	3.21	25	6.55	400	26.2
6 7	3.47	30	7.18	500	29.3
8	3.7	35	7.76	1000	41.45
9	3.93	40	8.3	2000	58.61
10	4.15	45	8.8	3000	71.79
11	4.36	50	9.37	4000	82.9
12	4.54	55	9.72	5000	92.68
13	4.71	60	10.14	1 mille	95.28
14	4.9	70	10.97		

^{*} Pour 1 mille des statuts, la courbure de la terre = 6,99 pouces.

La différence des niveaux est en raison du carré des distances. Quelle sera la hauteur d'un objet visible à trois milles de distance ? 1*: 3*: : 6.99: 20.97 pouces.

Pour 1 mille nautique, la courbure égale 7.962 pouces, ou 0.63

pied pour 1 mille.

La différence entre deux distances est en raison de la racine carrée des hauteurs.

La distance due à 8 pieds de hauteur est, $\sqrt{0.582}$ ou 0.763 : $\sqrt{1}$:: $\sqrt{8}$ ou 1.732 : 2,27 milles.

Ventilation nécessaire

Chaque personne (adulte) consomme, par sa respiration, de 8 à 4 pieds cubes d'air par minute. Les ouvertures ou croisées ordinaires laissent passer environ 8 pieds cubes d'air par minute.

Vitesse de la vapeur par seconde dans l'air

Pression audessus d'une atmosphère	Vi- tesse en pieds	Pression audessus d'une atmosphère		Pression audessus d'une atmosphère	Vi- tesse en pieds
1	482	10	1277	50	1791
3	791	20	1504	70	1877
5	937	30	1643	- 100	1957

La vitesse d'une meule de moulin à farine, pour un diamètre de 4 pieds, est de 120 à 140 révolutions par minute. Maximum de vitesse du périmètre, 2000 pieds par minute.

Chauffage des maisons

Par la vapeur ou par l'eau chaude.

a w w capen ou pur com com

Pression de la vapeur, de 1½ à 2 livres. Un pied carré de surface de tuyau chauffera de 40 à 100 pieds cubes d'air, à 73 degrés, dans les latitudes où la température extérieure ne dépasse pas 10° au-dessous de 0°.

La grande différence entre 40 et 100 est adoptée dans le but de rencontrer toutes les conditions, les coins des chambres, corridors, etc., plus ou moins exposés au froid.

Mais comme règle générale, 1 pied carré de surface de tuyau chauffera 75 pieds cubes d'air.

On a aussi mis en pratique les règles suivantes, qui donnent des résultats très peu différents des règles précédentes.

Un pied carré de surface de tuyan pour chaque étendue de 6 pieds carrés de vitrage des croisées.

Uu pied carré de surface de tuyau pour chaque volume de 6 pieds cubes d'air admis par les croisées et portes, en allouant le double pour les portes du dehors.

Un pied carré de surface de tuyau pour chaque étendue de 120 pieds carrés de muraille et plafond.

La somme des nombres ainsi obtenus, est la quantité de pieds carrés de surface calorifique nécessaire.

Tout récemment, on a érigé des calorifères à eau chaude qui ont donné des résultats satisfaisants, en comptant sur un pied carré pour 50 pieds cubes d'air.

Pieds Milles 480 0.087 15 840 3. 16 000 3.02 10 560 2. 15 840 3.

les parseconde. end par rayons,

diamètre con-

de 49 minutes

les objets,

Distance en milles

12.43 13.1 16.05 18.54 22.7 26.2 29.3 41.45 58.61 71.79 82.9

92.68

95.28

= 6,99 pouces.

des distances.
milles de dis-

1008, ou 0.633

de la racine

Transport des animaux

Espace requis à bord d'un vaisseau :

Pour chevaux; 30 pouces sur 9 pieds. bœufs:

" sur 9 Provisions par jour :

Pour chevaux : foin 15 livres, avoine 6 pintes, cau 4 gallons; Pour bœufs: foin 18 livres, avoine 6 gallons, cau 6 gallons.

Extration d'une racine quelconque d'un nombre

N....nombre dont on cherche la racine. a exposant ou degré de la puissance.

 $oldsymbol{A}$nombre de comparaison ayant pour racine r.

R.... racine cherchée.

Opération par la règle de trois :

(n+1)A + (n-1)N, est à (n+1)N + (n-1)A, comme r, racine du nombre de comparaison, est à R, racine cherchée.

 $[(n+1)A + (n-1)N]:[(n+1)N + (n-1)A]:: r: \mathbb{R}^{n}$

Ex. - Quelle est la racine cubique de 1500 ?

N=1500, n=3, A=1331, r=11.

(n+1)A = 5324 (n+1)N = 6000

(n-1)N = 3000 (n-1)A = 2662

8662 :: 11:11.447

Pour les Tables de Logarithmes, voir l'Arithmétique de M. Toussaint

4 gallons; 1 6 gallons.

nombre

r, racine du

R

l:11.447 6tique de

	Dimens	Dimensions et p	poids des	Boulons	et Ecrous	oarrés ou	ou hexagonau	, i
Diam.	Epaisseur	Largeur	* Diam.	+ Largeur		Volume	me.	
boulon	l'écron	de l'ecron	de l'écrou hexagonal	de de la	Ecron	Ecron	Tête hexa- gonale	Boulon pa pouce de longueur
	1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	9000 64.65.65.88.65.19.65.1.19.69.69.65.4.19.69.69.69.69.69.69.69.69.69.69.69.69.69	できる では では では では では では は は は は は は は は は は	Sole districting to the sole of the sole o	ponces cubes .00416 .00416 .01248 .03835 .07903 .0984 .2261 .28941 .3924 .6323 .8016 .9866 .1.2977 1.5663 2,5048 3.5106 4.6518	Pouces cubes .00425 .00425 .00236 .00235 .17368 .25584 .3449 .49625 .49625 .49625 .49625 .49625 .13199 1.3199 1.3196 2.8701 2.8846 5.1474	Pouces cubes .0045 .0045 .0152 .036 .036 .07 .1215 .1215 .2531 .2531 .8543 .1143 1.143 1.143 2.926 3.966 8.965	Pouces cubes (01227) (01227) (01227) (01227) (01227) (01227) (01227) (01227) (01227) (01227) (01227)

Dimensions et poids des Boulons et Horous carrés ou hexagonaux

	Boulon per pouce de longueur	pouce cabes 1.767 2.073 2.073 2.466 3.3.546 4.43 4.43 5.411 5.63 11.044 12.566
Volume	Tete hexa-gonale	ponces cubes 6.834 6.834 10.853 13.23 19.43 27.128 27.128 27.128 27.128 27.128 27.128 27.128 36.628 42.114 48.123 54.676 69.514 86.822 106.787
Vol	Ecrou hexagonal	6.737 6.737 6.737 10.559 13.058 15.27 19.257 22.966 28.613 31.19 36.267 22.966 28.613 31.19 36.267 47.249 54.105 69.003 85.582 104.626
	Ecron carré	23.085 23.085 19.275 19.275 23.085 22.085 22.085 22.085 24.345 44.345 49.871 56.736 65.736 65.736 106.218
+ Larmon	de la sette	20 4 4 4 4 6 20 0 0 0 0 0 0 0 4 4 4 4 6 20 20 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
• Diem	de l'écrou	なるのではなる。女女女女はならはなられての ではなる。 はもまる。まままな、まままま、よって
	de l'écron carré	50000000000000000000000000000000000000
0	de l'écron	7-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1
. 3	da boulon	□ i i i i i i i i i i i i i i i i i i i

Dimensions et poids des Boulons et Ecrous carrés ou hexagonaux

8.285 9.621 11.044 12.566

69.003 85.582 104.626 127.75

85.059 106.218 127.945 157.241

	Boulon par pouce de longueur	pouces cubes 14.186 15.904 17.72 19.635 21.647 22.758 25.967
Tolume	Tôte hera- gonale	Ponces enbes 155.45 184.528 217.023 253.125 283.024 336.909 384.871
Vo	Ecrou	pouces cubes 162.411 181.893 212.901 249.507 287.589 332.007 377.872
	Ecron	pouces cubes 185.24 222.43 221.781 261.781 303.531 351.687 440.277 441.224 527.248
+ Largenr	de le tête	OC & C. C. C. Q Q Q
* Diam.	de l'écron	Pouces 8.4 9.5 10.4 11.4 11.4
Largeur	de l'écrou carré	Pouces 7.35 7.35 8.25 8.25 8.25 9.1 9.5 10.4
Epaisseur	de l'écron	Pouces 4-65 4-65 5-75 6-75 6-3 6-3
Diametre	boulon	24446000000 2444000000000000000000000000

Diamètre extrême de l'écrou.
 Carrée ou hexagonale; l'épaisseur doit être 0,8 du diamètre du boulon.

Corps Elémentaires, avec leurs symboles et équivalents, et la date de la découverte

Equiv.	8. 88 88 4 8 5 4 8 4 8 8 2 5 5 8 8 4 8 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5
Symb.	ENARROSS SE PREPARENTE SE
Corps	Plomb, touj. connu Potassium, 1807. Rubidium, 1803. Ruthénium, 1843. Sélénium, 1818. Silicium, 1806. Soulre, touj. connu Strontium, 1790. Tantale, 1801. Therlium, 1851. Therlium, 1851. Therlium, 1851. Therlium, 1851. Therlium, 1890. Vanadium, 1890. Vanadium, 1890. Vanadium, 1890. Varadium, 1897. Xterbium. Ytterbium. Ytterbium. Ytterbium. Xticonium, 1789.
Equiv.	25.55 26.55
Symb.	тру во в в в в в в в в в в в в в в в в в в
Corps	Fluor, 1771 Gallium, 1875 Glucinium, 1877 Indium, 1863 Iode, 1811 Iridium, 1863 Lanthane, 1839 Lithium, 1807 Magnésium, 1807 Magnésium, 1806 Manganèse, 1774 Mercure, touj. comm Molybdène, 1778 Nickel, 1751 Nickel, 1751 Or, toujours conva. Osmium, 1803 Or, toujours conva. Osmium, 1803 Palladium, 1878 Philippium, 1878 Philippium, 1878 Philippium, 1878
Equiv.	25. 25. 25. 25. 25. 25. 25. 25. 25. 25.
Symb.	AS AS ENERGE COCOCA BE
Corps	Aluminium, 1827. Autimoine, XVe s Argent, tou; cvwu. Arsenic, 1733. Azote, 1772. Baryum, 1774. Bismuth, XVI. siècle Bore, 1808. Brome, 1826. Cadminm, 1817. Calclum, 1809. Carlone, tou; comusu. Carlone, 1774. Chrome, 1774. Chrome, 1774. Chrome, 1774. Chrome, 1774. Chrome, 1774. Chrome, 1861. Cuivre, tou; connu. Didyme, 1839. Erbium, 1844. Erbium, 1844.

Principaux Observatoires publics on privés

823

N S S S

S A A

Philippium, 1878.
Phosphore, 1669.
Platine, 1740.

8 55 SS

점점점

(Longitude donnée en temps)

Ynort	Latitude	Longitude	reenx		
		4		11 . 1 0	n u
	98 69	1 1/2	Montréal, tour, Canada.	45 31	4 54
any, Dudley in. Prusse	28	20	Moscou, Russie	3 3 3	8 4
Castle (Lord Ross)	8 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	0 31	Munich, Allemagne Naples, Italie	4 6 5 5	98
xelles, beigique.	3 3 3	4	Nouvelle-Orleans, Etats-U.	200	8 5
bridge, Angleterre	52 22 52 32 53 32	9 = 0	Olmutz, Autriche	4 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	8
enhague, Danemark	N 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	200	Palerme, Italie	N 38 88 N 4	
lin, Irlande	25 E	350	Portsmouth, Angleterre	33	3
mbourg, recessor	43 45	0 45	Quebec, Canada	46 48	40
eve, Suisse.	46 11	0 ×	Saint Pétersbourg, Russie	393	202
rgetown, Etats-Unis	8 is	88	Santiago, Chili.	88	악 -
abourg, Allemagne	53 33	080	Stockholm, Suede	3 25	1902
scick, Allemagne.	20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 2	0 42	Toronto, Canada,	23	5 17
de, Hollande	53 24	0 12	Turin, Italie	32	32
Iras, Inde	13 04	86	Varsovie, Pologue	4 2 3	30

Latitude et Longitude des Lieux principaux

(Le premier méridien étant à Grenwick)

AMERIQUE

Lieux		Lat	itu	de	I	ong	ituo	io
		0		"	-	.0		N
Acapulco, Mexique	N	16	50	19	0	99	49	52
Albany, New-York	44	42	39	50	6.6	73	44	49
Annapolis, Maryland	64	38	58	42	6.6	76	29	00
Ann-Arbor, Michigan	66	42	16	48	66	83	43	03
Antigua. Antilles	66	17	05		66	61	45	
Auburn, New-York	66	42	55		66	76	28	
Augusta, Georgie	66	33	28	-	46	81	54	
Augusta, Maine	**	44	18	43	66	69	50	
Austin, Texas	66	30	13	30	66	97	39	
Baltimore, Maryland	66	39	17	48	66	76	36	39
Bangor, Maine	16	44	48	20	**	68	45	42
Bâton-Rouge, Louisiane	60	30	26		66	91	18	
Bénicia, Californie	66	88	03	21	66	122	07	18
Beaufort, Caroline-Sud	66	32	25	57	66	80	41	23
Bellevue, Kansas	6.6	38	08	24	6.	95	47	40
Boston, Massachusetts	66	42	21	30	411	71	03	30
Boston (Phare)	66	42	19	36	1	70	53	06
Balize, Louisiane	66	29	08	05	1.6	89	01	04
Brazos Santiago, Texas	66	26	06	-		97	12	
Bridgeport, Connecticut	66	41	10	30		73	11	04
Bristol, Rhode-Island		41	49	11	66	71	16	05
Brooklyn, New-York	66	40	42	00	146	73	58	30
Brunswick, Maine		43	54	29		69	57	24
Buffalo, New-York	66	42	50	**	66	78	59	-
Burlington, New-Jersey Berlington, Vermont	66	40	04	52	66	74	52	37
	66	44	27	~~	66	78	10	
Bath, Maine	66	43		55	66	69	48	40
Barnegat, New-Jersey	.6	39	46	08	66	74	06	00
Beaufort, Caroline-Nord	66	34	43	05	66	76	39	28
Barbade, Antilles	_	13	03	00	66	59	37	
Buenos-Ayres, La Plata	8	34	36		66	58	22	
	N	42	22		66	71	07	
Calais, Maine	66	46	11	05	1	67	16	
Camden, Caroline-Sud	66	34	17	100	1	80	33	
Canandaigua. New-York	66	15		40.		77	17	3.0
Cap-Anne, Massachusetta	1					70	34	
Cap-Cod			,	3:	6	70	09	
Cap-Flattery, Territoires	6.6	Al	1	16	106	124	43	
Cap-Hancock, Colorado	66	8.)	15		100	124 75	01 30	54

AMERIQUE-Suite

Lieux (gright a		Lat	itu	de	Longitude			
THE SHAPE A SAN ARREST OF THE SAN AS A SHAPE	-	0	•	**	-	0	,	11
Cap-May, New-Jersey	N	38	55	48	0	74	57	18
Cap-Race, Terreneuve	44	46	39	24	11	53		3
Cap-Henlopen, Delaware		38	46	06	10	75		07
Cap-Fear, Caroline-Nord		33	48	00	166	77	57	
Cap-Carnaveral, Floride.		28	27	30	66	80	33	
Cap-Floride.		25	39	54	66	80	09	02
Caracas, Vénézuéla		10	30	-	100	67	01	30
Cap-Saint-Roch, Brésil	8	5	28		166	35	17	
Cap-Horn, île de l'Ermite	166	55	59		144	67	16	
Callao, Péron	.6	12	4		66	77	13	
Cap-Sable, Nouvelle-Ecosse	N	43	24		66	65	36	
Cap-Sable, Floride	.6	25	0	53	i.	81	15	
Cap-Charles, Virginie	166	37	7	18	11	75	57	54
Cap-Henri	8.6	36	55	30	66	76	0	9
Cap-Breton, Nouvelle-Ecosse	46	45	57		166	59	48	
Castine, Maine	66	44	22	30	166	68	45	
Oddar-Keys, Floride	. 66	29	7	27	66	82	56	12
Charleston, Caroline-Sud		32	46	44	66	79		36
Chagres, Panama		9	20		66	80	1	2
Cheboygan, Michigan	. 66	45	40	9	66	84	24	37
Chicago, Illinois	. 66	41	53	48	40	87	37	47
Cincinnati, Ohio	. 66	39	5	54	60	84	29	31
Charlestown, Massachusetts	. 66	42	22	36	66	71	3	1
Carthagène, Nouvelle-Grenade	. 66	10	26		46	75	38	
Cleveland, Onio	. 166	41	31		100	81	51	
Columbia, Caroline-Sud	. 66	33	59	57	66	81	1	5
Columbus, Ohio	. 66	00	57	,	44	88	3	
Concord, New-Hampshire	. 66	43	12	29	44	71	29	
Corpus-Christi, Texas	. 66	441	47	18	46	97	27	0
Council-Blufs, Nebraska	. 66	41	30		66	95	48	
Crescent-City, Californie	. 46	-	44	34	66	124	11	2
Campêche, Yucatan	. 66	19	49		46	90	33	
Dayton, Ohio	. 64	00	44		66	84	11	
Desmoines, Iowa	. 60	71	35		66	93	40	
Détroit, Michigan	. 64	384	19	46	66	83	2	2
Dover, Delaware		00	10		166	75	30)
Dover, New-Hampshire		320	13		80	70	54	
Dominique, Antilles	. 44	7.0	38	3	66	61	20	3
Dubuque, Iowa	. 64	76.4	29	55	66	90	36	5
Eastport, Maine	. 64	44	54	10	66	66		5
Edenton, Caroline-Nord	61	36	-		66	76	38	5 4
krić, Pensylvanie	. 6	364	-	النفطالة	66	80) 4	1
Frédérichourg, Virginie	. 60	38	18	3 6	1.6		7 27	7 1
Falls-Saint-Anthony, Minnesota	61	41	58	3 40	66	. 9	3 10	3

ux

itude

AMERIQUE—Suite

Lieux	ı	Lat	itue	le	Longitude				
		0	١	n		0'	1.N.	4	
Fire-Island, New-York	N	40	37	54	0	73	12	48	
Fort-Gibson, Territoire Indien	22	35	47	35	11	95	15	10	
	66	42	12	10	56	104	47	43	
Fort-Leavenworth, Kansas	66	39	21	14	66	94	44	20	
Frankfort, Kentucky	.6	38	14	4.8	86	84	40		
Frédérick, Maryland	66	39	24		66	. 77	18		
Frédérickton, Nouveau-Brunswick	66	46	3		66	66	38	15	
Galveston, Texas.	46	29	18	17	66	94	46	59	
Gloucester, Massachusets	66	42	34	47	46.	70	39	33	
Guadeloupe, Antilles	86	15	57	*1	66	61	44	-	
Georgetown, Bermudes	66	32	22	2	66	64	37	6	
Gusyaquil, Equateur	8	2	13		66	79	53		
Grand-Calman, Antilles	N	19	20		66	81	10		
Havane, Cube	66	23	9		66	82	21	23	
Hole in the Wall, Antilles	66	25	51	5	66	77	10	63	
Halifax, Nouvelle-Ecosse	66	44	39	4	66	68	35	w	
Harrisbourg, Panaylvanie	66	49	16		64	76	50		
Hartford, Connecticut	26	41	45	59	100	72	40	45	
Holmes Hole, Massachusets		41	27	13	66	70	35	59	
Huntsville, Alabama	66	34	36		#6	86	57		
Hudson, New-York	• 6	42	14		66	73	46		
Indianapolis, Indiana	33	39	55		66	86	5		
Jackson, Mississipi	66	32	23		66	90	8		
Jalapa, Mexique	68	19	30	8	16	96	54	30	
Jefferson-City Missourl	166	38	36		66	92	8		
Key-West, Floride	66	24	33		66	81	47	18	
Kingston, Nouveau-Brunswick	66	44	8		66	76	28	37	
Kingston, Jamalque	16	17	58		4.5	76	46		
Knoxville, Tennessee	66	35	59		66	83	54		
Laguayra, Vénézuéla	66	10	36		66	67	2		
Lima, Péron	18	12	3		88	77	6		
Lancaster, Pensylvanie	N	40	2	36	56	76	20	33	
Lexington, Kentucky	6.	38	8	-	56	84	18		
Little-Rock, Arkansas	66	84	40		44	92	12	m	
Lockport, New-York	46	43	11		44	78	46		
Los-Angélos, Californie	66	34	3	15	66	118	10	44	
Louisville, Kentucky	66	38	3	-	66	85	30		
Lowell, Massachusets	66	42	38	46	64	71	19	2	
luatamoras, Texas	66	25	52	-	15	87	27	50	
Machias Bay, Maine	44	44	33		86	67	22		
Madison, Wisconsin		43	4	31	66	89	23	26	
Marblehead, Massachusets	66			9.5	56	70	50		
Matagorda, Texas	66				1.8	95	57	20	

THE TOO COORDINATE OF THE TAXABLE OF TAXABLE O

AMERIQUE Suite

itude

	N 8	0	1		1			Longitude				
Macon, Georgie	N 8	_		3)		0		11				
Maconi, Georgie	74		50	24	0	83	87	20				
Milwanka Michigan	-6 4	'n.	2	24	100	87	54	4				
Milwaukee, Michigan		2	22	46	166	86	17	48				
Mobile "		O	41	26	66	88	ï	20				
and the second s		5	31	20	66	73	32	56				
Montérey, Californie	_	16	37	36	100	122	49	31				
Martinique, Antilles		4	27	00	66	60	55					
Monteérat		6	48		46	62	12					
Maracaibo, Vénézuéla		0	39		46	71	45					
Montévidéo, Uruguay		14	53		46	58	13					
Mona-Island, Antilles		8	7	•	64	67	47					
Matangae Cube		23	8		100	81	40					
Matanzas, Cuba,		ñ	16	54	66	70	8	36				
Nashvilla Tennassia		16	9	33	66	86	40	3				
Nashville, Tennessée		5	5	2	66	77	21	. 3				
Nassau, Antilles		ñ	34	-	16	91	24	42				
vienting, attractablity.		ñ	5	5	66	101	21	24				
Montages, Mentages		ñ	38	10	66	70	55	16				
THOM - DOUBOIN, MINESSOUTHINGE,		35	20	10	66	77	5	10				
Mew porn, Caronne-Mord		וו	31		66	74	1					
Mon Doulg, Mew-Jersey		12	48	25	66	70	48	40				
THOW DUTY DOTE, MINSBUCHUSSER,		39	39	36	66	75	33	27				
ATOW CONSULE, INCOME WALES			18		66	72	55	25				
AT-my T - 1	_	ij		26.	66		-	20				
		H	21	16	66	72	5	30				
ATOM VOLIG-OTTOMES, LOUISIAND,	•	29	57	46	E.E	90	2	20				
2/2/ bot o'Tenone-Telwing		11	29	12	66	71	18	-				
TOW TOTAL TOW TOTAL		10	42	43	66	74	10	3				
A CLICAL, VII KIMO		36	50	50	66	76	18	47				
MOLWICH, COMMECHEUS.		H	33	04		72	7	04				
Transactius (pitate), Massactius (6)		H	23	24	100	70	2	24				
Coracone, Caronine-Moru		35	6	28	66	75		51				
Oguchaboutk, Mew. I Oly		4	45	•		75	30	,3				
Ory an plant 1 delited to be a control of		7	3	,		122	55					
Course of Continues		15	23			75	42	*				
Old a date Common of the time		37	0	2	46	76	18	.5				
T CHARACTER TANK A CITE OLI CHINGE		8	57	9	66	79	27	17				
		N	24	33	66	87	12	1				
Torong and and the contract of the contract of		19	28	57	66	97	8	15				
I MILLION TO THE LANGE TO THE PARTY OF THE P		39	56	53	60	75	8	42				
1.2.1.2.1.1.1.1.1		NO.	32		44	-80	. 2					
TOOLSOONIES ATTENDED TO THE PARTY OF THE PAR		37	13	47	49	77	28	55				
Plattabourg, New-York	66 4	14	42		14	73	26					
Plymouth, Massachusets	**	41	67	23	**	70	30	47				
Pointe-Hudson, Territoires	66	48	7		44	122	-	33				

AMERIQUE Sine

Lieux		Lat	itu	ie	Longitude					
	ì	0	1	. 11		0	١	11		
Portland, Maine	N	43	39	28	0	70	14	80		
Providence, Rhode-Island	56	41	49	26	66	71	28			
Portemouth, New-Hampshire	6.6	43	4	14	66	70		12		
Puebla, Mexique	8.8	19		15	66	98	2	21		
Porto-Rico, Antilles.	66	18	24		66	65	39			
Port-an-Prince, Halti.	66	18	33		66	72	16	3		
Porto-Cabello, Vénézuéla	44	10	28		66	68	7			
Porto-Bello, Nouvelle-Grenade	100	9	34		66	79	40			
Prairie-du-Chien, Wisconsin	66	43	2		66	91	8	35		
Québec (citadelle), Canada)		46	49	12	66	71	12	15		
Raleigh, Caroline-Nord	66	35	46	50	66	78	87			
Richmond, Virginie	3.6	37	32	16	66	77	25	43		
Rochester, New-York	0	48	-8	17	44	77	51			
Rio-Janeiro, Brésil	2	22	56		100	48	9			
Sackett's-Harbor, New-York	N	43	55		100	75	57			
Savannah, Georgie	11	32	4	52	68	81	5	-		
Sacramento, Californie,		38	34	41	66	121	27	**		
Saint-Augustin, Floride	86	29	48	30	66	81 90	35	16		
Saint-Louis, Missouri	66	38	37 52	28	166	95	10	54		
Saint-Paul, Minnesota	66	44 42	81	12	166		53			
Saltillo, Mexique	166	25	26	22	61	101	1	45		
Salt-Lake-City, Utah	1	40	46	8	166	112				
San-Antonio, Texas			25	22	66	98				
San-Diégo, Californie		32	41	58	66	117	18			
Sandusky, Ohio	8.6	41	32	30	66	82				
Sandy-Hook, New-Jersey	66	40	27	42	16	78				
San-Francisco, Californie	66	37	47	36	66	122	26	48		
San-Francisco (Station)	66	37	48		66	122	28	19		
San-Louis-Obispo, Californie	66	35	10	38	66	120	48	31		
San-Pedro	66	O.O.	43	20	86	118	16	3		
Santa-Fé, Nouveau-Mexique	44	35	41	6	166	106	1	22		
Shenectady, New-York	65	42	48		66	73	55			
Syracuse	6.6	43	3		46	76	9	16		
Springfield, Illinois		89	48		66	89				
Stonington, Connecticut		41	19	36	66	71				
Sweet-Water-Mouth, Nebraska	66	200		18	66	107		27		
Saint-Christophe, Antilles		3.5			66	62				
Saint-Eustatius	66	3.4			46	62				
Saint-Joseph, Missouri	66	anu			**	100				
Saint-Bartholemy, Antilles		4 4	22		66	62		54		
Sa int-Martin		9.0		-		U.S		40		
Sainte-Croix "	1		41	30	64		منطقات	42		
Saint-Jean "	· F		14	,	1	64	45			

AMRERIQUE Sale

ongitude

Lioux	_	Latitude				Longitude				
		0	,	*		0	•	11.		
Saint-Thomas, Antilles	1	N 18	3 21		0	64	58	1 10		
Saint-Domingue "		18			100	66				
Santiago de Cuba		. 18	59		66		59	_		
Saint-Vincent		. 18	9		66	61		_		
Turk's Island		' 2]	32		66	71				
Tabago		4 11	20		46	60	27			
A A A A A A A A A A A A A A A A A A A		' 10			66	61	82			
Tampa-Bay, Floride	6.60	' 27			46	82	45	10		
Tallahassée.	••••	' 30	-		166	84	36			
Tampico, Mexique		22		40.0	26	97	51	-51		
Taunton, Massachusets		76.6		11		71	5	50		
Frenton, New-Jersey		7800		35	66	79	-	and the		
Troy, New-York	***	20			66	74				
Tuscalosa, Alabama	• • • •	24	Name and	44	46	73	and the second	41		
Tuscalosa, Alabama Utika, New-York	***	UU	-	40	14	87				
Vandalia, Illinois		40		49	66	75	-			
Véra-Cruz, Mexique		90	-		56	89				
Victoria, Texas		10		52	166	98		36		
Vincennes, Indiana.		AU	43	57	100	97	, i			
Valparaiso, Chili	8	967	The second second		16.	87				
Washington, Ets+a-Unis	. 1	38	-	20	66	71	41	2.00		
West-Point, New-York			23	26		77	-	15		
West-Point, New-York			7	40	66	80	57 42	13		
Wilmington, Caroline Nord	4.0		14	3	46	77		47		
Wilmington, Delaware	4.0		44	27	46	75	32	40		
Vorcester, Massachusets	64		16	17	6.		48	12		
York, Pensylvanie	60		58	**	44	76	40	14		
Yorktown, Virginie	44		13		86	76	34			
EUROPE, ASIE, AFRIQUE, OCEANIE.										
Invers, Belgique	N		13		E	4	24			
lexandrie, Egypte		31	12		66	29	58			
thènes, Grèce		64	32	1	66	40	88			
lep, Turquie d'Asie		37	58		**	23	44			
liger, Algérie	68	36	11		**	37	10			
msterdam, Hollande	**	36 52	47			3	4			
ornéo, Océanie	14	5	22			118	5.3			
atavia "	**	9				115	RO.			
ASSOTA		80	30		4.6	106	50			
otany-Bay, Australia		84	2			151	2 40	: 3		

EUROPE, ASIE, AFRIQUE, OCÉANIE

Lieux	Latitude					Longitude				
	~	0'	19	·#	,	0	10.8° 2 W			
Barcelone, Kapag 1e	N	41	28		100		11.			
Bombay, Indoustan	66	18	56		6.6	72	54			
Bristol, Angleterre		51	27		0	2	35			
Brême, Allemagne	66	53	5		10	. 8	49			
Berlin, Prusse	66	52	30	16	46	13	23 4	5		
Bruxelles, Belgique	66	50	51	10	66	4	22			
Bencoolen, Sumatra	8	3	48		46	102	19			
Cape-Clear, Irlande	N	51	26		0	9	29			
Calais, France	44	50	58		E	1	51			
Constantinople, Turquie	66	41	1		66	28	50			
Cap Sainte-Marie, Madagascar		25	39		66	45	7			
Canton, Chine	N	23	7	٠.	66	113	14			
Cronstadt, Russie	5.6	50	59		66	29	47			
Copenhague, Danemark	66	55	41		64	12	34	. ~		
Le Cap, Afrique, Sud		33	56	3	"	18	28 4	15		
Cadix, Kapagne		36	32	200	0	6	18			
Calcutta, Indoustan	**	22	34	6 6 6 C	E.	88	22			
Christiania, Norvege	146	- 59	55	144		10	43			
Corinthe, Grèce	46	37	54	V 51/4		22	52			
Le Caire, Egypte	86	30	3	477		31	18	,		
Candie, Turquie		35	31 49		166	25 80	8			
Corpo African		6	8	1.25	164	12	23			
Congo, Afrique			23		0	6		30		
Dublin, Irlande		51	8	12	E	ĭ	19	JU		
Edimbourg "	100	55		air.	lö	3				
Edimbourg, "Falkland, Iles.	8	15			100	28				
Fayal 66	N				66	28	42			
Fidji "		17	41		E	178	-			
Florence, Italie			46		46	11	16			
Funchal, Madère		32			10	10		-		
GREENWICH, Augleterre		51	28		68	· Sabar				
Genève, Suisse		46		59	E	6	9	15		
Galligo, Iles		-1	42		lo	104	. 8			
Glasgow, Ecosae		55	52		166	4	16			
Gibraltar, Espagne		36	7		166	5	22			
Gênes, Italie		44	24		Y:	. 8	53			
Honolulu, Iles	100	21	19		44	187	52			
Hood, Iles Marquises	18	9	26		66	138	57			
Hambourg, Allemagne	N	58	33		14.	9	58			
Le Havre, France	166	40	29		66	. 0	6			
Jeddo ou Teddo, Japon	166	90	40		100	140	*			
Jérusalem, Syrie	66	31	48		66	37	20			
Liverpool, Angisterre	66	58	24	47	0	, 1	1000			

EUROPE, ASIE, AFRIQUE, OCEANIE-Suite

ongitude

Lisbonne, Portugal		Lieur				Latitude					Longitude				
Lisbonne, Portugal				to the state	Later :	2	0	- 32	i n		0	T	11		
Lisbonne, Portugal	Leyde, Alle	magne				N	52		28	H	4	20	1.6		
Leipsick, Allemagne	Legnorn, It	Alle.	1 2 4 7 3	****		44			اعتصاله	60	10				
Malte, Ho	TIPOCHTIC L	Ortugal				6.6	38	45	2	0	9	9			
Malte, 170	Moscon Pa	demagne.				1	51	20	20	-	-	22			
Malaga Moka, Arabie. Mascate, Marseille, France. Majorque, Ile Majorque, Ile Manille, Ile Madras, Indoustan Nouvelle-Zélande, Ile Nouvelle-Zélande, Ile Nouvelle-Hébrides, Iles Naples, Italie Owyhee ou Havaï, Iles Odessa, Russie Pékin, Chine Palerme, Sicile Paris, France Prince-de-Galles, Ile Porto-Praya, Iles du Cap-Vert Port-Jackvon, Australie Sébastopol, Russie Sebastopol, Russie Sebastopol, Russie Surate, Indoustan Sebastopol, Russie Surate, Indoustan Surate, Indou	Malta Ita	8816	• • • • •								00	33	. ,		
Moka, Arabie	Madrid, Es	mana							_	1-	Y.S.	30			
Moka, Arabie "13 20 E 43 12 Marseille, France "23 37 "58 35 Majorque, Ile "39 34 "2 23 Manille, He "39 34 "121 2 Madras, Indoustan "14 4 9 80 15 45 Nouvelle-Zélande, Ile S 34 24 "173 1 Nouvellea-Hébrides, Iles "15 28 "167 7 Niphon (Cap Idron), Japon N 34 36 3 "138 50 35 Naples, Italie "40 50 "14 16 Navigateurs, Iles "22 3 "155 54 Odessa, Russie "46 28 "155 54 Pékin, Chine "39 54 "16 28 Palerine, Sicile "38 8 "13 22 Paris, France "48 50 13 "12 20 Prince-de-Galles, Ile "38 35 "13 22 Porto-Praya, Iles du Cap-Vert N 14 54 "12 27 Ro†terdam, Hollande "5 54 "12 27 Scilly, Iles "5 54 "2 3 3 Scilly, Iles "5 54 "2 7 7 Siam, Asie "1 17 "1 72 47 Siam, Asie "2 1 11 "72 47 Sin	Malaga	hadne							_				٠.		
Marseille, France	Moka, Arab			* * * * *	• • • •	i .			_		- 3				
Marseille, France	Mascate. "		• • • • •	* * * # !	• • • •				_	1000	-	-			
Manille, Ile	Marseille, F	rance.		* * * * •							00				
Madras, Indoustan "14 36" "121 2 Nouvelle-Zélande, Ile. "14 4 9 "80 15 45 Nouvelles-Hébrides, Iles "15 28 "167 7 Niphon (Cap Idron), Japon N 34 36 3 "138 50 35 Naples, Italie. "40 50 "14 16 Navigateurs, Iles. S 14 9 O 169 2 Owyhee ou Havaï, Iles. N 20 23 "155 54 Odessa, Russie. "46 28 E 30 44 Pékin, Chine. "39 54 "116 28 Palerme, Sicile. "39 54 "116 28 Palerme, Sicile. "39 54 "116 28 Paris, France. "48 50 13 "220 Prince-de-Galles, Ile. N 14 54 0 23 Port-Paya, Iles du Cap-Vert. N 14 54 0 23 Port-Jackson, Australie. S 38 51 32 E 151 18 Rotterdam, Hollande. "5 54 "12 27 Sébastopol, Russie. N 44 54 "12 27 Sébastopol, Russie. N 44 37 E 33 35 Surate, Indoustan. "17 28 28 "10 0 Seville, Espagne. N 36 59 "16 1 Séville, Espagne.	Majorque, 1	le		• • • • •				مناوات			0				
Nouvelle-Zélande, Ile.	mannie, 11e					66									
Nouvelles-Hébrides, Iles S 34 24 167 7 Niphon (Cap Idron), Japon Naylas, Italie S 40 50 14 16 16 2 Owyhee ou Havaf, Iles S 14 9 0 169 2 155 54 0desas, Russie S 14 9 0 169 2 165 54 0desas, Russie S 14 9 0 169 2 16 16 18 18 19 0 169 2 16 18 18 19 0 169 2 16 18 18 19 0 169 2 16 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18	MERCITAS, Ind	oustan				6.6									
Niphon (Cap Idron), Japon	TAOMARITE-TR	lande. He				a							40		
Naples, Italie. Navigateurs, Iles. Owyhee ou Havar, Iles. Odessa, Russie. Pékin, Chine. Palerme, Sicile. Paris, France. Prince-de-Galles, Ile. Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. Prorto-Praya, Iles du Cap-Vert. Nome, Italie. Scilly, Iles. Sébastopol, Russie. Sébastopol, Russie. Siam, Asie. Surate, Indoustan. Surate, Indoustan. Santa-Cruz, Ténérife. Sierra-Léoné. Sues, Egypte. Sience, Ile. Nome, Italie. Solity, Iles. Sol	TAORAGITES- IJ	edrides, i	les		_	66	-								
Navigateurs, Iles. Owyhee ou Havaf, Iles. Olessa, Russie. Pékin, Chine. Palerme, Sicile. Paris, France. Prince-de-Galles, Ile. Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. Noteradam, Hollande. Scilly, Iles. Sébastopol, Russie. Smyrne, Asie mineure. Siam, Asie. Surate, Indoustan. Surate, Indoustan. Santa-Cruz, Ténérife. Siengapour, 1nde. Sydney, Australie. Siengapour, 1nde. Siengapour, 1nd	Miphon (Cap	Idron).	apon			N				66		- 2	95		
Owyhee ou Havaf, Iles. Odessa, Russie. Pékin, Chine. Palerme, Sicile. Paris, France. Prince-de-Galles, Ile. Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. Root-Jackson, Australie. Root-Jackson, Australie. Root-Jackson, Hollande. Siehastopol, Russie. Siemyrne, Asie mineure. Siam, Asie. Surate, Indoustan. Surate, Indoustan. Santa-Cruz, Ténérife. Sierra-Léoné. Suez, Egypte. Sience, Ile. Sierra-Léoné. Suez, Egypte. Sierra-Léoné. Sierra	Maples, Ital	10				5.5				66		2 2	00		
Odessa, Russie Pékin, Chine. Palerme, Sicile. Paris, France. Prince-de-Galles, Ile. Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. Rootterdam, Hollande. Scilly, Iles. Sébastopol, Russie. Smyrne, Asie mineure. Siam, Asie. Surate, Indoustan. Santa-Cruz, Ténérife. Sierra-Léoné. Suez, Egypte. Sicile, 18 46 28 E 30 44 116 28 22 0 13 22 22 0 14 50 13 22 11 12 27 24 29 25 15 18 27 7 28 28 28 10 16 16 29 11 17 28 28 29 16 16 16 29 17 29 17 29 18 29 29 34 29 39 59 29 34 29 39 59 29 34 29 34 29 39 59 29 34 29 34 29 36 29 39 29 39 29 39 20 155 54 20 21 11 21 11 22 27 23 3 26 24 27 25 3 3 55 26 27 27 7 28 28 28 28 28 28 29 16 16 16 29 39 59 29 39 29 34 29 39 39 29 39 29 39 29 34 29 39 39 29 39 29 39 29 34 29 39 39 29 34 29 39 39 29 34 29 39 39 29 34 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 20 30 44 21 11 22 20 23 3 24 27 25 20 26 21 21 27 27 28 28 28 29 30 46 30 67 30 47 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 29 30 44 20 48 50 13 20 48 50 20 155	TIMATKWOOTLE	1108			- 1	9				0					
Odessa, Russie. "46 28 E 30 44 Pékin, Chine. "39 54 "116 28 Paierme, Sicile. "48 50 13 "2 20 Prince-de-Galles, He. S 10 46 "142 12 Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. N 14 54 O 23 3 Port-Jackson, Australie. S 38 51 32 E 151 18 Rome, Italie. N 41 54 12 27 Rotterdam, Hollande. "5 54 "12 27 Sébastopol, Russie. N 44 37 E 33 35 Smyrne, Asie mineure. "38 26 "27 7 Surate, Indoustan. "14 55 "100 Surate, Indoustan. "28 28 0 16 16 Singapour, Inde. "17 28 28 0 16 16 Séville, Espagne. N 36 59 0 5 58 Séville, Espagne. N 36 59 0 5 58 Sierra-Léoné. "3 38 "13 18 Suez, Egypte. "3 38 "13 18 Sierra-Léoné. "4 55 "5 55 Sierra-Léoné. "5 55 0 0 6 45 Stockholm, Suède. N 750 20 21	OMATIGE Off L	laval, lie				N					4 40				
Palerme, Sicile	Ouessa, Russ	10			1	66		-		16					
Paris, France. Paris, France. Prince-de-Galles, Ile. Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. Port-Jackson, Australie. Rome, Italie. Scilly, Iles. Scilly, Iles	rekin, Unine	B			- 1	66	39					~ ~			
Prince-de-Galles, Ile	raterine, Sic	:: :::::::::::::::::::::::::::::::::::				66	38			66		-			
Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. N 14 54 Porto-Praya, Iles du Cap-Vert. N 14 54 Rort-Jackson, Australie S 38 51 32 Rotterdam, Hollande Scilly, Iles Sébastopol, Russie S 16 30 Signary, Asie mineure S 38 26 Surate, Indoustan S 38 26 Surate, Indoustan S 21 11 Surate, Indoustan S 21 11 Signapour, Inde Sydney, Australie S 33 52 42 Seville, Espagne N 36 59 Sierra-Léoné S 38 Suez, Egypte S 36 55 Suez, Egypte S 36 55 Stockholm, Suède N 56 55	raris, France					66	48		13	56					
Porto-Fraya, fles du Cap-Vert. N 14 54 Port-Jackson, Australie S 38 51 32 Rome, Italie N 41 54 Rotterdam, Hollande Scilly, Iles Sébastopol, Russie Smyrne, Asie mineure Siam, Asie Surate, Indoustan Santa-Cruz, Ténérife Singapour, Inde Sydney, Australie Scierra Léoné Sierra Léoné Sierra Léoné Sierra Léoné Sierra Léoné State Stockholm, Suède N 56 55 8 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56	Frince-de-Ga	lies. He.				8	10	46		65	142	12			
Roterdam, Hollande	FUTTO-L'TRYA,	lies du C	ap-Ve	rt		N	14	54		0	23	3			
Scilly Iles	Port-Jackson	, Austra	lie		!	3	38	51	32	E	151	18			
Schastopol, Russie	Pottendam I	3.11					41	54		66	12	27			
Sentatopol, Russie Smyrne, Asie mineure Siam, Asie Surate, Indoustan Santa-Cruz, Ténérife Singapour, Inde Sydney, Australie Séville, Espagne Sénégal (Fort), Afrique Sierra-Léoné Suez, Egypte Sierra-Léoné Stockholm, Suède Simple Sierra S	Soilly The	inliande.					5	54		46	4	29			
Siam, Asie mineure	Sahastanal 1	Danmada.	• • • • •	• • • •			16	30		0	155	10			
Signate, Asie	Smyrne Asia	russie	• • • • •		•			37			33	35			
Santa-Cruz, Ténérife	Siam Asia	mineure.	• • • • •		•••		-				27	7			
Singapour, Inde	Surate Indon	******	• • • • • •	* * * * *	• • •			and the same							
Seville, Espagne	Santa-Cruz	Pánániša				. 4									
Sydney, Australie	Sindapour.	nde	• • • • • •	* * * * •		- 2		-							
Service, Aspagne	Sydney. Anat	ralia		* * * * *							300				
Sierra - Léoné	Seville, Kana	one	*****	****		7		-	42	_					
Suez, Egypte	Sénégal (Fort). Afrian													
Suez, Egypte	Sierra - Léoné	,,													
Stockholm, Suède	Suez, Egypte			* * * * *			440								
N KO ON 91 W 10 P	Sainte-Hélène	lle.		* * * * *			00								
sint-Pétersbourg, Russia	stockholm. Si	rède.				7 1	10								
	aint-Péterahe	mrg. Ra	nele.			4 6		20	91						

EUROPE, ASIE, AFRIQUE, OCEANIE-Suice

Lieux		La	titu	de	1	Long	gitu	de
Toulon, France. Tunis, Tunisie. Tanger, Maroc. Venise, Italie. Vienne, Autriche. Varsovie, Pologne. Zanzibar, Afrique	66	0 43 36 55 40 48 52 6	07 47 47 50 13 13 28	*	E OE	10	28	9

Alphabet Télégraphique

In neaga en Canada

A		-	
B -		. X	
	* ***	Y	
С	•	Z.	
D -		W	•••
E.			
F		å,	•• •
G _	1 1 1 2 2 3 3 1 .		
		1.	
H		2	
1 44		3	
J		18.4	
K _		of .	••
L _		8 -	-
		6	***
M		7 -	
N -		8 _	
0		9 _	
P		0 _	.,
Q	1 (A) 10 (A) 10 (A) 10 (A)		-
R	•		
		?	,
8		1	-
T -			
U	The state of the s		
V		5 ST # 12 12 12	- 9 mm
189	The state of the s	4" - 1 " W	-

L'alphabet en usage en Europe diffère un pen du nôtre.

Abut. Aboutir.

Act. Fonction.

Adjusting pipe. Tuyau d'ajustement.

Air casing. Chemise de cheminée.

Air cushion. Matelas d'air.

Air pipe. Porte-vent.

"pump. Pompe à air.

"tight. Etanche à l'air.

"tudive. Soupape à air.

Alternate motion. Mouvement alternatif.

Angle tron. Cornière.

Annular piston. Piston annulaire.

Antifriction pulleys. Galets.

Area, surface. Aire ou superficie.

Ashes. Cendres.

Aches. Cendres.

Aches. Candrier.

Atmospheric. Atmosphérique.

Azle. Arbre ou axe.

Azle bearing. Portées

Azle box. Paliers.

70

Back balance. Contrepoids du tíroir.
Beams, Balanciers.
Bearers. Supports.
Bilge pump. Pompe d'épvisement,
Bilge injection. Epuisement.
Blow of. Vidange de chaudière.
Blow of cock. Robinet de vidange.
Blow through. Purger d'air.
Boiler. Chaudière.
Botles. Boulons.
Bore of a pump. Calibre d'une pompe.
Boring. Alésage, forage.
Boring. Alésage, forage.
Borings. Alésures.
Box key. Clef de tarrage.
Bracket. Tasseau.
Brace. Cuivre jaune, laiton.
Brake. Frein.
Bridge of a Boiler. Autal du fourneau.

Brise pumpe. Pempes à saumure Bulk heads. Cloisons. Bushes. Paires de buttoirs. Blocks. Poulie, mouffle. Butt. Tête. Bevel wheel. Roue conique.

Callipers, Compas courbs. Can. Bidon. Cap. Chapeau. Cape chisel. Bec-d'ane Casing. Chemise. Cast. Coulé. Cast iron. Fonte. Cast steel. Acier fondu. Catch. Loquet. Caulking. Mater. Caulking sett. Matoir. Cement. Ciment. Centrifugal. Centrifuge. Clock valve. Clapet. Clearance. Espace libre Clinkers. Scories. Coals. Houilles, Charbon. Coal trimmer. Tiseur Cock. Robinet. Collar. Collet. Cog wheel. Roue dentée. Connecting red. Bielle. Connecting rod end. Tête de bielle. Cotter, Clavette. Cotter pin, Boulon à clavette, Cotton waste. Bourre de coton. Counter sink. Fraiser, noyer. Cover. Couvercle. Crack. Fissure, gerçure. Crank. Manivelle. Crank axle. Arbre coudé. Cranck pin. Poignet de la manivelle. Cut off. Détente. Cut off value. Valve de détente.

Dampers. Registres.
Davis. Daviers.
Dead wood. Massif.
Diameter. Diametre.
Discharge pips. Tuyan de décharge.

D

Donkey. Machine auxiliaire.
Drift. Repouseoir.
Drill. Meche en acier.
Driving wheels. Roues motrices.
Driving axle. Axe moteur.
Drum: Tambour.

38

Eccentric. Excentrique.

Eccentric strap. Collier de l'exceutrique.

Eccentric shaft. Arbre du tiroir.

Eduction port. Lumière d'émission.

Engine bearers. Carlingues de la machine.

Engine. Machine.

Enginer. Mécanicien.

Eccape valve. Soupape d'échappement.

Equilibrium valve. Soupape d'équilibre.

Expansion gear. Appareil de détente.

Mapansion joint. Joint à douille.

Endlese screw. Vis sans fin.

3

Feathering floats. Aubes mobiles.
Feed pump. Pompe alimentaire.
Feeding engins. Machine auxiliaire.
Ferrules. Virolles.
Files. Limes.
Files. Limes.
Filings. Limes.
Files. Limes.
Fire bars. Barreaux de la grille.
Fire clay. Argile réfractaire.
Fire box. Boîte à feu.
Fire box. Boîte à feu.
Fire vone. Tisonniers, ringards.
Fire irons. Tisonniers, ringards.
Fire hose. Tuyau à feu.
Flange, Rebord.
Flax. Filasse.
Force. Pouvoir, puissance.
Force pump. Pompe foulante.
Foot valve. Clapet de fond.
Friction. Frottement.
Fulcrum. Point d'appui.
Fuel. Combustible.
Furnace. Fourneau, foyer.

Gauge steam. Manomètre.
Gauge cocks. Robinets.
Gear. Appareil.

Gib. Contre-clavette. Gong. Timbale.
Gland. Presse-stoupe.
Greace cocks. Robinet graisseur.
Gudgeons. Tourillons.
Guides. Glissières. Gun metal, Bronne.

Hammer. Marteau. Handle. Manche. Hand gear. Manette. Hand pump. Pompe & bras. Heat. Chalcur. Heating surface. Puissance calorifique. Helm. Timon.

Hemp. Chanvre.

High pressure. Haute pression.

Holding down bolts. Boulons de carène.

Horse power. Force de cheval.

Hot well. Bache.

Indicator. Indicateur, Injection. Inside bearing. Portée intérieure, Iron. Fer. Intermediate shaft. Arbre intermédiaire. Incrustation. Sédiment. Index. Indice, index.

Joints. Charnières, articulations. Journal. Portée. Junk ring. Couronne de piston. Joiner. Menuisier.

Keel. Quille. Keelsons. Carlingues. Key. Clef de serrage. Kingston valve. Soupape de navire. Key of a cock. Noix.

Lagging. Revêtement. Lop of slide valve. Recouvrement du tiroir. Latent heat. Chaleur latente. Lead of slide valve. Avance du tiroir.

Lead of the crank. Avance de la manivelle.

Leak. Voie d'eau, fuite.

Log of engine roow. Loc de la machine.

Length of stroke. Longueur de course.

Links. Coulisse de changement.

Link motion. Mouvement à coulisses.

Lever. Levier.

Level. Niveau.

Lubricators. Godets à l'huile.

M

Machinery. Mécanisme.

Main center. Goujon central.

Man hole. Trou d'homme.

Metallic packing. garniture métallique.'

Mortise. Mortaise.

Mud hole. Trou de nettoiement.

Munta's metal. Alliage de Munts,

M

Nave of a wheel. Moyen Notch. Encoche. Nazzles of a Cyl. Projections des orifices. Nut. Ecrou.

Oil. Huile.
Oil cups. Godets à l'huile.
Oscillating. Oscillante.
Outside bearing. Portée extérieure
Overhung. En surplomb.

73

Packing, Garniture.

Paddle wheels. Roues & aubes.

Paddle boxes. Tambour des roues.

Paddle boards. Aubes.

Parallel motion. Parallelogramme.

Pet cock. Robinet d'essai.

Pin. Boulon.

Pitch of a screw. Pas d'une hélice.

Pitching. Tangage.

Pitch of a wheel. Pas d'un engrenage.

Piston. Piston.

Pipe. Tuyau.

Plates. Tôles.

Planche.

Plunger, Piston de pomps.

Plug. Tampon.
Pop valve. Soupape de sûreté.
Poker. Tisonnier.
Porte. Lumières.
Priming. Projection d'eau.
Priming valve. Soupape d'échappement.
Pressure. Pression.
Pulley. Poulie.
Pump. Pompe.
Plummer black. Palier.

70.

Rack. Crémaillère.
Radiue. Rayon.
Radiue rode. Bras de rappel.
Railing. Treillage.
Ratchet. Rochet.
Receiver. Récipient.
Rivet. Rivet.
Riveting. Rivure.
Riveting hummer.—Chasse-rivet.
Rod. Tige, tringle.

19

Sa'ety plug. Bouchon fusible;
Sa'ety valve. Soupape de sûreté.
Salinometer. Pèsc-sel.
Scales. Incrustations.
Screw. Hélice, vis.
Screw bolt. Boulon taraudé.
Screw plate. Filière.
Seat of a valve. Siège d'une valve.
Shaft. Arbre.
Shears. Ciasille.
Sheers. Bigue, Chèvre.
Sheet iron. Fer laminé.
Sensible heats Chaleur sensible.
Side levers. Balanciers.
Stide casing. Boîte à tiroir.
Slide valve. Tiroir.
Slide valve. Tiroir.
Slide bars. Coulisses.
Slide blocks. Coulisses.
Slide pin. Goujon fendu.
Smoke burning. Foyer fumivore.
Sole plate. Plaque de fondation.

Spanner. Clef à boulon.

Spare gear. Pièce de rechange.

Spaced. Vitesse.

Spindle. Axe, goujon, fuseau.

Spring beame. Traversins.

Spur wheel. Roue droite.

Starting gear. Encliquetage.

Staye. Etais, Tirants,

Steam. Vapeur.

Steam chest. Boîte à vapeur.

Steam port. Lumière de prise.

Steam gauge. Manomètre.

Steam gauge. Manomètre.

Steam gorrnor. Régulateur.

Steel. Acier.

Stop valve. Soupape d'arrêt.

Stroke of piston. Course du piston.

Stud bolt. Boulon prisonnier.

Studing box. Boîte à garniture.

Suction pipe. Tuyau de succion.

Suction valve. Valve à succion.

Super heated steam. Vapeur surchaussée.

Syphon cupe. Godets à l'huila.

Syphon micks. Mèches de ziphon.

4.5

Table. Plateforme.

Tap. Taraud.

Tap wrench. Tourne-à-gauche.

Templet. Gabarit.

Throttle valve. Registre de vapeur.

Thread of a screw. Filet d'une vis.

Travel of valves. Course des tiroirs.

Trunnions. Tourillons.

Tube. Tube, tuyau.

Tubular boiler. Chaudière tubulaire.

Tube plugs. Tampons des tubes.

Tug. Remorqueur.

Tug. Remorqueur.

Tuo vony cock. Robinets à deux caux.

V

Vacuum gauge.
Vacuum pump,
Vacuum valve.
Valve casing.
Baromètre.
Pompe pneumatique.
Soupapes renveraées.
Boite de tiroir,

Clou Coin Colle Cone

Cons

Waggon boile. Chaudière à tombeau Washers. Rondelles. Waser gauge (glass). Indicateur du niveau de l'eau. Warm wheel. Roue à vis.

TABLE ALPHABETIQUE

Age des animaux, transport. Aires des cercles d'après les diamètres Aires des segments de corde selon les fièches. Ajustage des excentriques. Alliages métalliques, soudures. Allmanach des épactes et des lettres dominicales. Alphabet télégraphique en usage en Canada. Amarres, câbles et chaînes, tables. Aqueducs, engins à pomper, tuyaux.	21
Balances fraudulenses, double pesée de Borda	80
Retenur à nouse leure par le leure de la leure de le leure de leur	188
Baromètre	248
Boulons et écrous, Table	320
Câbies et chaînes, Tables.	110,041
Calorie chalans, Tables.	123
Calorifère	8,190, 278
Canada, poids et mesures, alphabet télégraphique	208
Carré et racine carrée moine cubi	64
Carré et cercle (relations).	23,238
Carré et cercle (relations). Carrés et cubes, et racines des nombres. Centre de gravité	257.340
Centre de gravité	83
Chaudières	163
Chauffage des maisons	1,221,283
Chronologie, cycles	328
Ciments, mastice	87
Circonférences selon les diamètres	1.18
PAYOLOG I LUICIN TIME!	-
Join, vis	
4.40	
	71, 72
olle, creusets	71, 72 120, 120

Completes on the factor of the	. 310
Corps elides lumineux par le territories.	344
Coulisse de changement de marche	817
Décimales	12
	4 4 4
	178
Détente ou expansion de la vapeur.	199
Dietroppoine	227
Diagrammes. Dictionnaire anglais-français pour machines Dilatation de l'eau.	355
Dilatation de l'ean	110
Dilatation, Table Dimensions des machines à condenseur. Distance de visibilité combane de la condenseur.	197
Distance de visibilité combenseur.	306
and the control of th	338
Ebullition (Table des points d')	4.00
	101
Engins a pomper, tuyaux.	1.000
Engins ou machines. Entreprensur (Ouvrages d').	100
Entreprenous (Ouvrages d')	80
Equivalents des corres simples	290
	240
Olo	317
Fer à Chaudières. Fer et acier, ténacité, rupture, tremps.	•••
Rev et acien timestat	139
Floring Clorenge des des la compensation de la comp	305
	235
Porce de cheval fance de la	76
Force des poutres	180
Fover des locomotives	56
Fractions décimales	311
rections décimales. Fractions de pouces en décimales. Friction ou frottement	12
	19
Fusion (Table de)	80
	107
dain de combusible	104
	58
	87
	98
Irme	76
Idilos, pas, recul, ets	10
Iydrodynamique	80
- January (antendre)	(IR
meseration dan roman	40
adicateur de pression.	96

Indiction romaine.					
andiceson fomaine.					
Injectour Giffard Injection pour cond	emacus.		******	*****	
Injection pour cond	compout, , , a				20
- mont on her the can we d	apour				
Jet d'eau				******	
Jet d'eau					
Jointe des chaudièr	*******				11
A certical class cristificates.	68				12
				,,,,,,,	
Lace					
Lacs Latitude et longitud Lettres dominicales					23
menera at toutlies	Kijeli sed oz	principa	MT		94
Lettres dominicales				******	328, 33
Levier			• • • • • • •		546, 53
Locomotives		******			81
Longueur des nonte			*****	*****	33
Lumière (Vitesse de	M				331
	_				
Machines à vapeur					
Machines souffantes Manomètre	********	*******	16	I), 184,	289, 298
THE OWNERS WOUTHINGS					104
Manomètre. Mesures et poids du Métaux (poids des).					134
Mesures et poids du	Camada	• • • • • • • •		******	150
Moteurs hydraulique					
maneux (boids des).	*********				04
Moteurs hydraulique					100
				*****	109
Nombre dias					
Manufacte a of					. 990
MODDING, CAPPER, Cul	Ma. racines				
				9 684	0.00
Nombres de directio	n table	******	2	3, 238,	257, 340
Nombre d'or	n, table	• • • • • • • •	2	3, 238,	257, 340
Nombres de direction Note sur la construct	n, table ion des cha	ndières.	*****	3, 238,	257, 340
Note sur la construct	ion des cha	udières.	4 6 6 6 5 6 1	• • • • • • •	221
Note sur la construct	ion des cha	ndières.	******	******	221
Note sur la construct	ion des cha	ndières.	******	******	221
Note sur la construct	ion des cha	ndières.	******	******	221
Note sur la construct Observatoires (Princi Onces en décimales d	ipaux) e la livre	udières.			330 221 346
Note sur la construct Observatoires (Princi Osces en décimales d Presuteur	paux) la livre	udières.	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	• • • • • • •	345 21
Note sur la construct Observatoires (Princi Osces en décimales d Presuteur	paux) la livre	udières.	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	• • • • • • •	345 21
Observatoires (Princi Osces en décimales d Pesanteur	ion des cha ipaux) e la livre	uditres.		• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	330 221 345 21
Observatoires (Princi Osses en décimales d Pesanteur. Piston (Vitesse du).	ion des cha ipaux). e la livre.	uditres.			330 221 345 21 90 306
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pesanteur. Piston (Vitesse du). Ian incliné.	ion des cha ipaux). e la livre.	ndferes.			330 221 345 21 306 69
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pesanteur. Piston (Vitesse du). Ian incliné.	ion des cha ipaux). e la livre.	ndferes.			330 221 345 21 306 69
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pesanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières es	ion des cha paux) e la livre	adières,			330 221 345 21 305 306 897
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pesanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières es	ion des cha paux) e la livre	adières,			330 221 345 21 305 306 897
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières et Poids des mateur. To	ion des cha ipaux) e la livre a fer des fenume	aditres.			330 345 31 306 306 397 140 336
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Tr Poide des inhes	ion des cha ipaux) e la livre des fenume ables	aditres,			330 221 345 21 90 306 397 140 386
Observatoires (Princi Onces en décimales d Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Tr Poide des inhes	ion des cha ipaux) e la livre des fenume ables	aditres,			330 221 345 21 90 306 397 140 386
Observatoires (Princi Osces en décimales d Pesanteur	ipaux) la livre a fer des fenme	ad fères.			330 321 345 305 306 306 397 149 346
Observatoires (Princionos en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières es Poids des métaux, Te Poids des tuyaux, Tal Poids des tuyaux, Tal Poids et mesures de C	ipaux) la livre a fer des fenume	adferes.			330 321 345 305 305 397 140 356 94 148
Observatoires (Princionos en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Piston (Vitesse du). Piston (Vitesse du). Poids des cloches Poids des cornières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes Poids des tuyaux, Ta Poids et mesures du C Poids en métiques.	ipaux) la livre fer des fenume bles	ad fères.			330 221 345 306 306 396 386 348 348 97
Observatoires (Princionos en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Piston (Vitesse du). Piston (Vitesse du). Poids des cloches Poids des cornières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes Poids des tuyaux, Ta Poids et mesures du C Poids en métiques.	ipaux) la livre fer des fenume bles	ad fères.			330 221 345 306 306 396 386 348 348 97
Observatoires (Princionos en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Piston (Vitesse du). Poids des cloches. Poids des cloches. Poids des métaux, Tapoids des tuyaux, Tapoids des tuyaux, Tapoids et mesures du Cepoids spécifiques, Tapoints d'ébuilities.	for des cha	and feren.			330 221 345 306 306 89 386 386 94 97 91
Observatoires (Princionales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Poids des cloches. Poids des cloches. Poids des métaux, Talentes des métaux, Talentes des tupes. Poids des débulition, Talentes d'ébulition, Tellygones réguliers.	fer des fenume	ad feres.			330 221 345 306 306 397 140 356 356 94 148 97 91 91
Observatoires (Princi Osces en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Pan incliné. Poids des cloches. Poids des cloches. Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du C Poids apécifiques, Tab Points d'ébullition, T Polygones réguliers, Pompes, nommes allers	fer des fenume	ad fères.			
Observatoires (Princi Osces en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Pan incliné. Poids des cloches. Poids des cloches. Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du C Poids apécifiques, Tab Points d'ébullition, T Polygones réguliers, Pompes, nommes allers	fer des fenume	ad fères.			
Observatoires (Princi Onces en décimales d'Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Poids des cloches. Poids des comières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du C Poids apécifiques, Tab Points d'ébulition, T Polygones réguliers, T Pontes (l'ongreus des limes pontes (l'ongreus des limes des l	ion des cha ipaux) e la livre a fer des fenume ibles anada oles able (ableau entaires	adières.			
Observatoires (Princi Onces en décimales d'Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Poids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du C Poids epécifiques, Tab Points d'ébullition, T Polygones réguliers, Tempes, pompes alim Ponts (Longueur des)	ion des cha ipaux) e la livre des fenume ibles anada oles able fableau	adières.			
Observatoires (Princi Onces en décimales d'Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Poids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du CPoids spécifiques, Tab Points d'ébullition, TPolygones réguliers, TPonpes, pompes alim Ponts (Longueur des) Pouces et fractions en Pouces e	ion des cha ipaux) la livre a fer des fenume ibles anada oles able (ableau ontaires	ad fères.			
Observatoires (Princi Onces en décimales d'Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Poids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du CPoids spécifiques, Tab Points d'ébullition, TPolygones réguliers, TPonpes, pompes alim Ponts (Longueur des) Pouces et fractions en Pouces e	ion des cha ipaux) la livre a fer des fenume ibles anada oles able (ableau ontaires	ad fères.			
Observatoires (Princi Osces en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Tal Poids des tuyaux, Tal Poids et mesures du CPoids apécifiques, Tal Points d'ébullition, T Polygones réguliers, Pompes, pompes alim Ponts (Longueur des) Pouces et fractions en Pouces et fracti	ipaux) la livre la livre des fenme bles anada bles cables cables décimales décimales	de la ver			
Observatoires (Princi Osces en décimales de Pesanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Voids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Tal Poids des tuyaux, Tal Poids des tuyaux, Tal Poids et mesures du (Poids apécifiques, Tah Points d'ébullition, Tal Polygones réguliers, Pompes, pompes alim Ponts (Longueur des) Pouces et fractions en Poulies, palans. Poutres (Forne des).	ipaux) i la livre i la livre des fenume ibles anada ibles cables able cables décimales décimales	de la veri			
Observatoires (Princi Onces en décimales d'Pecanteur. Piston (Vitesse du). Plan incliné. Poids des cloches. Poids des cornières et Poids des métaux, Ta Poids des tubes. Poids et mesures du CPoids spécifiques, Tab Points d'ébullition, TPolygones réguliers, TPonpes, pompes alim Ponts (Longueur des) Pouces et fractions en Pouces e	ipaux) i la livre i la livre des fenume ibles anada ibles cables able cables décimales décimales	de la veri			

... 187 ... 101 116,341 ... 108

Priface mecanique	white brillian appropriate and a second
Preface.	*************
Profiminaires. Pression de la vapeur, Table. Pression (Indicateur de). Profondeur des mers.	The Manager Baranaki walioni
Pression de la vapeur, Table	
Errosion (Indicateur de)	October 1
Profondeur des mers.	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Proportions des bateaux à roues.	24
Proportions des dents de roues.	
Proportions des dents de roues. Proportions des machines à conde	nser 30
and the same of th	
Qualité du for	
Omenfité de chart	
Quantité de charbon requise pour Quelques applications de la Tries-	un voyage.
Quelques applications de la Trigor	nomatrie
Recettes d'atelier	
Recuttes d'atelier	118
Règle de trois	248,174
Region nour les monarettes des	21
Relation entre le correle de la vitesse	
THE PERSON CLASS CHARLES THE PERSON CHARLES THE PER	7 1949
The state of the s	
THE PARTY OF THE P	110
Rupture du for	305
Segments ("inca deal	
Segments (Aires des)	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••
Sinus, cosinus, tangentes, etc.	***************************************
Soin des machines à vapeur. Son (Vitaus du) Soudures	295
Soudures Soufilets centrifuges Soupenes de afreté	337
Soufflets centrifuges	
Superficie des mers. Superficie et population de la Terre.	386
uperficie et population de la Terre.	
surface de chauffe.	143
ystème métrique universol	a.4444.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.
diégraphique (Alphabet)	354
empérature du sous-sol	***************************************

Ténacité du fer et de l'acier			. 91
Tender			
			. 317
Tête de bielle (Dessin d'une)			. 326
Thermomètre			100
Tiroir des machines à vapeur		010	. 100
Toird dec machines a vapeur			, 330
Toisé, des surfaces et des solides		**********	26
Tonneau (capacité d'un)			84
Traction des convois (Résistance	-1		910
Transmission de la	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		313
Transmission de la chaleur			. 197
Trempe de l'acier			110
Trigonométrie, Tables		. , , ,	200
Tubes (Dismittee at mails dea)	**********	*********	321
Tubes (Diamètre et poids des)			148
Tuyaux (Poids des), Tables		977.	106
, , ,			200
Vaccoum on mide			
Vacuum ou vide	*** ******		300
Vapeur (Machines a)		184.	289
Vapeur (volume et pression), Ta	hle		198
Vantilation des apportements	DAO		190
Ventilation des appartements	• • • • • • • • • • • • •		339
Vernis			120
Vidange des chaudières			161
Visibilité (Table des distances de			
Tri 1 Table des dissimiles de	7	**********	838
Vis, vis de Withworth		72.	114
Vitesse de la vapeur dans l'air			339
Vitesse de l'eau			
Witness des suchilles and the		**********	102
Vitesse des outils pour les métaux		*********	122
Vitesse des roues à aubes			173
Vitesse du piston, machines à cor	densens		908
Vitage du con de la lauritus	mante m		305
Vitesse du son, de la lumière	********	*	837

1,

. .

1300 BANGO.

1 80.

FOCOPLIFERFORD PTTP HERMAN

TABLE ANALYTIQUE DES MATIERES

Prince	3
Préliminaires. Signes employés	
Poids et mesures du Canada	-
Système métrique universel	
Systems instruction and since the state of t	10
Fractions décimales	12
Fractions de pouce en décimales	20
Poucea et fractions en décimales du pied	20
Pouces et fractions en décimales de la verge	21
Onces en décimales de la livre,	21
Ràgie de trois	21
Règle de trois	238
Carre es racine carres, racine, cumque	
Carres et cubes, et racines des nombres	340
Total des surfaces et des solides	26
Tableau des polygones réguliers	39
Malations entre le cercle et le carré	37
Aires des regments selon les flèches	42
Alres des ceroles d'après les diamètres	163
Circonférences d'après les diamètres	166
Caroonterences a apres is usualseres	100
	-
Force des poutres	56
Ouvrages d'entrepreneur	50
Capacité des citerues cylindriques.	63
Capacité d'un tonneau	64
Pouvoir ou puissance mécanique	65
Levier, plan incliné, coin, vis	66
	78
Poulie, palan, grue	
Force centrifuge.	76
Roue d'air ou volant, régulateur-pendule	78
Friction on frottement	80
Centre de gravité	83
Balances frauduleuses, double pesée de Borda	86
Chute des corps, Table	87
Pesanteur, poids spécifiques, Tables	90
Ténacité du fer et de l'acier, rupture 98,	805
There are do Nortes and Later, rupoure	118
Trempe de l'acier, qualité du fer	
Poide des métaux, Tables	94
Peids des tuyaux, Tables	87
Hydrodynamique	99
Ecoulement de l'est, viteses	101
Pouvoire d'eau, motouve hydrauliques	102
According Angine & norman transmit	100
Aqueduce, engine à pomper, tuyanx	
Jes d'est, que milon de l'est	110

Vis de Withworth, Table
Ecrous et boulons, Table
Alliages metalliques, soudures
Colle, vernis, crements, insertics
Viscose des outils nouve les modernes
Machines soufflantes, soufflets centrifuges
123
Chaudières, étalon étale makin
Chaudières tubulaires chaudières manteres
Diamètre et poids des tubes
Soupenes de séveté diverses
Injecteur Giffard, pompes alimentaires
Vidange des chaudières
Quantité de charhon requies nous
Roues à aubes, vitessee
Proportions des roues
Proportions des hatsany à rouse
Breetion d'une machine desse se les les les les les les les les
Emploi de l'hálice comme moteur
Construction de l'hélice moteur
Dépense annuelle par l'usure du matériel
295
Force de cheval, force d'une machine
Machines à vapeur à haute pression
Engine ou machines
Proportion des pièces, Table
Dessin d'une tête de bielle
Saturation. Table des notes desantes
Table de fusion diletetien et terre 148, 190, 270
apeur, Table de volume et de pression
Vapeur, Table de volume et de pression
Norifère, condenseus injection
acuum ou vide
iroir, ajustage des excentriques
219

. 185 . 188 0, 270 . 197 . 198 . 199 . 204 . 208 . 300

Relation du Vitesse du p Dimeosions	le pression, diagram par l'indicateur pouvoir avec la vit piston machine à con des machines à con les proportions de c	essedenseur	
Puissance dy	s, chaudière, foyer, i les convois à la tract ynamique entriques changement de marc	he	31
Trigonométri Table des sir	ie nus, cosinus, tangen plications	**************************************	325
Cycles solaire Indiction ron	lettro dominicale e et l'unaire, nombre naine, nombre de di se épactes et des letts	d'or, épacte	
Ion meur des Promiteur des Promiteur des Promiteur des choracteurs, lacs, Poids des hon Poids des clo Age des anim Clous, longue Température Vitesse du son Table des dist Vitesse de la Ventilation, c Corps élément Principaux ob Latitude et lo Alphabet télé Dictionnaire s Table alphabé Table analytic	population de la Ter principales églises s ponts	s fleuves. courbure de la te uivalents de en temps incipaux en Canada les machines.	334 334 335 336 337 337 337 337 7re 338 339 344 345 346 346

TEMOTONAGE

J'ai examiné une partie de l'ouvrage de mécanique appliquée que publie en ce moment Monaieur E. Many. Il me fait plaisir de dire ici que ce volume renfermers une foule de données, de formules et de renseignements de la plus haute importance et q n'on trouverait très difficilement ailleurs. M. E. Many mérite d'autant plus l'encouragement du public, qu'il est le premier à publier ici un ouvrage de ce genre es français.

J.-C.-K.-LAFLANNE.

A STATE OF THE PARTY OF THE PAR

A Committee of the Comm

Québec, 6 fév. 1888.

que appliquée me fait plaisir le données, de importance et . Many mérite et le premier à

LAMME